





**COURS ÉLÉMENTAIRE**  
**DE BALISTIQUE.**

*L'auteur de cet ouvrage se réserve le droit de traduction.*

# COURS ÉLÉMENTAIRE DE BALISTIQUE,

PAR IS. DIDION,

GÉNÉRAL DE BRIGADE COMMANDANT L'ARTILLERIE DANS LA 5<sup>e</sup> DIVISION MILITAIRE.

Adopté par S. Exc. le Ministre de la Guerre

*Pour l'enseignement des Élèves de l'École impériale spéciale  
militaire de Saint-Cyr.*

5<sup>e</sup> ÉDITION.



PARIS,

LIBRAIRIE MILITAIRE,

J. DUMAINE, LIBRAIRE-ÉDITEUR DE L'EMPEREUR,

Rue et Passage Dauphine, 30.

1859





# AVANT-PROPOS.

La balistique, ou la science du mouvement des projectiles, a présenté jusqu'à ces derniers temps de grandes difficultés dans les applications. L'inexactitude dans l'expression de la résistance de l'air et quelques circonstances du tir qu'on négligeait empêchaient d'arriver à des résultats exacts; en outre, on avait introduit des simplifications qui éloignaient encore de la vérité.

Cependant, reconnaissant l'importance de cette science pour augmenter l'efficacité des armes à feu, M. le Ministre de la guerre en introduisait l'étude dans les écoles de tir. L'emploi des balles oblongues dans les armes rayées, permettant de tirer à des distances très-grandes, rendait d'ailleurs les applications de la balistique plus nécessaires.

Professeur du cours d'artillerie à l'École d'application de l'artillerie et du génie à Metz, j'avais dû, dès 1838, m'occuper spécialement de la balistique, et j'étais parvenu à des formules rigoureuses et d'une très-grande simplicité. Elles ont été développées dans mon *Traité de balistique* publié en 1848, et ont déjà reçu la sanction de l'expérience.

M. le Ministre de la guerre, d'après un rapport du Comité de l'artillerie, a donné son approbation à ce dernier travail, et m'a chargé, en 1849, d'en extraire les matières de quelques leçons pour l'usage de MM. les élèves de l'École spéciale militaire de Saint-Cyr. Pour répondre à ces intentions, j'ai dû me baser sur des notions de mathématiques très-élémentaires, et par suite admettre l'expression de certaines valeurs dont je donne des tables calculées et de nombreuses applications au tir des armes. Le texte de ces leçons a d'abord été lithographié à l'École spéciale militaire, les tables numériques seules étant imprimées. En vue d'une plus grande correction, M. le Ministre de la guerre en a autorisé l'impression en 1852. Une seconde édition conforme à la première a paru en 1855; cette troisième édition, également autorisée, a reçu quelques simplifications, ainsi que quelques applications aux armes rayées récemment adoptées.

# TABLE DES MATIÈRES.

## *Mouvement des projectiles dans le vide.*

ART. 1. Des divers mouvements. — 2. Trajectoire. — 3. Trajectoire décrite par points. — 4 et 5. Equation de la trajectoire. — 6. Simplifications et applications. — 7. Inclinaison de la trajectoire. — 8. Durée du trajet. — 9. Vitesse du projectile.

## *Résistance de l'air.*

ART. 10. Nécessité de tenir compte de la résistance de l'air. — 11. Lois de la résistance de l'air sur les projectiles. — 12. Résistance des balles oblongues.

## *Mouvement des projectiles dans l'air.*

ART. 13. Relations entre les mouvements des projectiles dans l'air et leurs mouvements dans le vide. — 14. Formules du mouvement des projectiles dans l'air. — 15. Tables des coefficients B et U. — 16. Applications des lois du mouvement des projectiles à divers problèmes. — 17. Portée sur un plan horizontal. — 18. Tir sous de petits angles de projection. — 19. Simplifications dans le tir sous de petits angles au-dessus de l'horizon. — 20. Solutions de divers problèmes relatifs au tir, sur un but élevé au-dessus de l'horizon. — 21. Déterminer l'angle de projection. — 22. Déterminer la vitesse initiale. — 23. Déterminer la portée.

## *Déviation des projectiles.*

ART. 24. Déviations. — 25. Causes des déviations. — Mouvement de l'arme. — 26. Vibrations des canons de fusil. — 27. Déviations dans les armes rayées en hélice. — 28. Influence des différences dans les dimensions, dans le poids des balles et dans la nature de la poudre, sur la vitesse initiale des balles. — 29. Déviation due au vent.

## *Mouvement de rotation des projectiles.*

ART. 30. Mouvement de rotation dû à la pression sur la paroi inférieure de l'âme. — 31. Mouvement de rotation dû à l'excentricité du projectile. — 32. Influence de la position relative des axes principaux d'inertie et de l'axe de rotation. — 33. Par l'effet du mouvement de rotation un projectile dévie de la ligne qu'il suivrait sans ce mouvement. La déviation a lieu dans le sens du mouvement de l'hémisphère antérieur. — 34. Moyens de diminuer les déviations des projectiles. — 35. Emploi des rayures en hélice dans les armes pour imprimer un mouvement de rotation aux balles. — 36. Stabilité de l'axe de rotation dans les balles oblongues. — 37. Déviation particulière aux balles oblongues. — 38. Variations dans les hauteurs de la trajectoire et dans les portées dues à des différences dans la densité de l'air.

## *Du tir des armes.*

ART. 39. Considérations générales sur le tir des armes. — 40. Pointage des armes à feu. — Ligne de mire, ligne de tir, ligne de projection. But en blanc. — 41. Règles de tir avec la ligne de mire naturelle. — 42. Détermination de l'angle de mire. — 43. Règles de tir avec la hausse. — Ligne de mire artificielle. — 44. Détermination des règles de tir d'une arme. — 45. Hausses.

## *Application de la balistique au tir des armes portatives.*

ART. 46. Conditions à remplir dans l'établissement d'un modèle d'arme à feu portative. — 47. Vitesse des balles de fusil. — 48. Formule des vitesses initiales des balles. — 49. Détermination de la trajectoire et des règles du tir, par l'expérience. — 50. Tracé de la trajectoire. — 51. Détermination de la trajectoire et des règles de tir par le calcul. — 52. Les angles de projection différent des angles de tir. — 53. Règles de tir avec les diverses armes portatives. — 54. Justesse de tir des armes.

## *Tables numériques et usage.*

# COURS ÉLÉMENTAIRE DE BALISTIQUE.

---

## PREMIÈRE LEÇON.

---

### Mouvement des projectiles dans le vide.

#### 1. Des divers mouvements.

Le mouvement d'un corps est *uniforme* (\*) quand le corps parcourt des espaces égaux dans des temps égaux.

Dans le mouvement uniforme, la vitesse est égale au quotient de l'espace parcouru par le temps employé. Si  $E$  est cet *espace*,  $t$  le *temps*,  $V$  la *vitesse du corps*, on aura  $V = \frac{E}{t}$ . On aura aussi  $t = \frac{E}{V}$  et  $E = t V$ .

Si la vitesse est, par exemple, de 450<sup>m</sup> par seconde, dans chaque seconde le corps parcourra 450<sup>m</sup>, et, dans un temps égal à 1<sup>h</sup> 20, il parcourra un intervalle  $E = 450^m \times 1,20 = 540^m$ ; et, pour parcourir un intervalle de 67<sup>m</sup> 50, il faudra un temps de  $\frac{67,50}{450} = 0^r 15$ .

Lorsqu'un corps, d'abord au repos, est soumis à l'action d'une certaine force agissant sans interruption, sa vitesse est accélérée; la force est dite *accélétratrice*. Si la force est constante, la vitesse est *uniformément accélérée*. La force *accélétratrice* constante peut donc être et elle est effectivement mesurée par la vitesse qu'elle imprime à un corps après une unité de temps.

La pesanteur qui agit sur les corps à la surface de la terre est une force *accélétratrice*. Quoiqu'elle varie avec la latitude et avec l'élévation au-dessus du niveau de la mer, on peut,

---

(\*) On rappelle ici quelques principes de mécanique et quelques résultats numériques dont on aura à faire l'application.

sans erreur appréciable, en ce qui concerne la balistique, la regarder comme constante dans l'étendue que l'on considère. A Paris et aux latitudes peu différentes, elle est égale à 9<sup>m</sup>809. (Ce nombre représente la vitesse acquise par un corps après la première seconde de chute dans le vide.) Au nord et au midi de la France, elle est respectivement 9<sup>m</sup>811 et 9<sup>m</sup>803, le mètre et la seconde étant pris pour unités. On la représente, en général, par  $g$ .

Après un temps quelconque  $t$ , exprimé en secondes, la vitesse acquise sera  $gt$ ; si  $t$  est 0<sup>m</sup> 25, la vitesse sera  $V = 9^m 809 \times 0^m 25 = 2^m 4525$ .

Dans le<sup>r</sup> mouvement uniformément accéléré, les espaces parcourus sont proportionnels aux carrés des temps; et l'espace parcouru dans le temps  $t$  est  $= \frac{1}{2} g t^2$ . A Paris, pendant l'unité de temps, il sera  $\frac{9^m 809}{2} = 4^m 9045$ . Les vitesses après des durées 0<sup>m</sup> 1, 0<sup>m</sup> 2, 0<sup>m</sup> 3, 0<sup>m</sup> 4....., seront respectivement 0<sup>m</sup>9809, 1<sup>m</sup>9618, 2<sup>m</sup>9427, 3<sup>m</sup>9236..... Les espaces croissant comme les carrés 1, 4, 9, 16.... de la suite naturelle des nombres, seront respectivement 0<sup>m</sup>049045, 0<sup>m</sup>196180, 0<sup>m</sup>441405, 0<sup>m</sup>784620....

Si un corps, déjà animé d'une certaine vitesse dans le sens de la pesanteur, reste soumis à l'action de celle-ci, il continuera à se mouvoir, en vertu de la vitesse acquise et de l'accroissement de vitesse  $gt$  qu'il recevra de l'action continue de la pesanteur pour chaque intervalle de temps  $t$ .

Si le corps est animé d'une vitesse  $V$  dans une direction verticale, et dans le sens opposé à la pesanteur, cette vitesse ira en diminuant de  $gt$  pour chaque intervalle de temps  $t$ . Il est facile de voir que, dans les mêmes intervalles de temps, il passera, en s'élevant, par les mêmes degrés de vitesse qu'en descendant, mais dans un ordre inverse.

La vitesse qu'un corps a acquise par l'action de la pesanteur dépend de la hauteur d'où le corps est descendu. Si  $h$  est cette hauteur, et  $t$  la durée, on aura  $h = \frac{1}{2} g t^2$ ; et, comme on a  $V = gt$  ou  $t = \frac{V}{g}$ , on aura  $h = \frac{1}{2} g \frac{V^2}{g^2} = \frac{1}{2} \frac{V^2}{g}$  ou  $V^2 = 2 gh$ .

Si le corps est animé d'une vitesse  $V$  dans la direction verticale, et dans le sens opposé à celui de la pesanteur, la hauteur  $h$  à laquelle il s'élèvera jusqu'à ce que la vitesse soit réduite à zéro, sera donnée par la même relation que ci-dessus, et on aura également  $h = \frac{V^2}{2g}$ .

Ces relations  $h = \frac{V^2}{2g}$  et  $V^2 = 2 gh$ , d'où  $V = \sqrt{2gh}$  entre la hauteur  $h$  et la vitesse  $V$ , sont fréquemment employées, et l'on dit que la vitesse  $V$  est due à la hauteur  $h$  et que la hauteur  $h$  est due à la vitesse  $V$ . On a dressé des tables numériques qui donnent les valeurs de  $h$  correspondantes à celle de  $V$ , et réciproquement. (Voir la table II.)

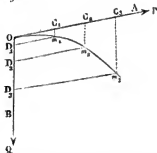
Un corps sollicité par deux forces qui agissent dans deux directions différentes se trouvera, à la fin d'un temps quelconque, à l'extrémité de la diagonale du parallélogramme construit sur les lignes que chacune lui aurait fait parcourir dans le même temps, si elles eussent agi isolément.

Si les intervalles que l'on considère sont extrêmement petits, les intervalles parcourus par le point d'application des forces le sont également; en supposant les intervalles infi-

niement petits, les points trouvés formeront la trace continue du chemin parcouru par le corps ou la trajectoire qu'il suit.

2. Si, en vertu de la puissance de l'une des forces P (fig. 1), le mouvement du corps suivant OA doit être uniforme; et si, en vertu de la seconde force Q, le mouvement suivant OB doit être uniformément accéléré, les longueurs  $OC_1, OC_2, OC_3, \dots$  parcourues en vertu de la force P seront proportionnelles aux temps  $t_1, t_2, t_3, \dots$ , les espaces  $OD_1, OD_2, OD_3, \dots$  seront proportionnels aux carrés des temps, et les points  $m_1, m_2, m_3, \dots$ , situés à l'extrémité de la diagonale des parallélogrammes construits sur les lignes  $OC_1, OD_1, OC_2, OD_2, \dots$ , seront des points de la trajectoire suivie par le mobile, laquelle sera une parabole: c'est ce qui a lieu pour un corps considéré comme un point matériel projeté dans le vide.

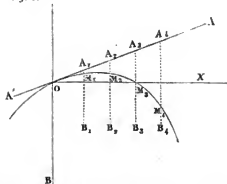
Fig. 1



Supposons un projectile lancé dans une direction quelconque avec une vitesse initiale donnée. Il est d'abord évident que la pesanteur étant la seule force qui agisse sur le projectile, et la direction de celle-ci étant verticale, la courbe ou la trajectoire que suivra le mobile sera tout entière dans le plan vertical qui passe par la ligne de projection ou ligne suivant laquelle le corps a été projeté; on n'aura donc à s'occuper que du mouvement du mobile dans le plan vertical.

Soit, dans un plan vertical, OA (fig. 2) la ligne de projection, OX une horizontale tracée dans ce plan, et OB une ligne verticale qui, par conséquent, sera perpendiculaire à OX. La pesanteur agira dans cette direction et dans le sens de OB, pour attirer le projectile vers la terre; elle l'attirerait également, si le sens de la vitesse était comme OA', opposé à celui de OA; par conséquent, la courbe sera tout entière du même côté de la ligne OA.

Fig. 2.



A l'origine du mouvement, le mobile a une vitesse déterminée suivant OA, et n'est animé d'aucune vitesse suivant OB. Il en résulte que le premier arc élémentaire de la trajectoire se confondra avec la ligne de projection OA. Plus loin, la pesanteur écartera progressivement le mobile de la ligne OA; c'est-à-dire que la trajectoire sera tangente à la droite OA au point O.

### 3. Trajectoire décrite par points.

On peut décrire la trajectoire par points; pour cela, soit V la vitesse initiale du projectile suivant OA et g la pesanteur. On prend sur la ligne OA des parties quelconques OA<sub>1</sub>, OA<sub>2</sub>,

$OA_1, OA_2, \dots$ , et par chacun des points  $A_1, A_2, A_3, A_4, \dots$ , on trace les verticales  $A_1 B_1, A_2 B_2, A_3 B_3, \dots$ ; soit  $a_1 = OA_1; a_2 = OA_2; a_3 = OA_3, \dots$ ; les durées  $t_1, t_2, t_3, \dots$  des chemins parcourus sur OA seront  $t_1 = \frac{a_1}{V}, t_2 = \frac{a_2}{V}, t_3 = \frac{a_3}{V}, \dots$ ; les abaisséments  $b_1, b_2, b_3, \dots$ , dus à la pesanteur dans ces temps, seront  $b_1 = \frac{g}{2} t_1^2; b_2 = \frac{g}{2} t_2^2, \dots$ . En portant la quantité  $b_1$  de  $A_1$  en  $M_1$ , la quantité  $b_2$ , de  $A_2$  en  $M_2$ , la quantité  $b_3$ , de  $A_3$  en  $M_3, \dots$ , les points  $M_1, M_2, M_3, \dots$ , seront autant de points de la trajectoire.

Si l'on considère des intervalles de temps égaux à un dixième de seconde, les longueurs sur la ligne de projection seront  $\frac{1}{10} V, \frac{2}{10} V, \frac{3}{10} V, \dots$ , et les abaisséments dus à la pesanteur seront respectivement  $\frac{1}{100} 4^m 9055, \frac{4}{100} 4^m 9045, \frac{9}{100} 4^m 9045, \dots$ . Ainsi, une balle de fusil, lancée sous une direction horizontale, avec une vitesse initiale de  $450^m$ , après avoir parcouru des espaces de  $45^m, 90^m, 135^m, \dots$ , mesurés suivant une horizontale, se sera abaissée des quantités  $0^m 049, 0^m 196, 0^m 449, \dots$ , mesurées verticalement au-dessous de cette horizontale. Une bombe lancée avec une vitesse initiale de  $120^m$ , suivant une ligne inclinée de  $45^\circ$ , par exemple, après avoir parcouru des espaces de  $120^m, 240^m, 360^m, \dots$ , mesurés parallèlement à cette direction, se sera abaissée de  $4^m 905, 19^m 618, 44^m 141, \dots$ , au-dessous de cette ligne inclinée. Il devient ainsi très-facile de tracer la trajectoire d'un projectile, lorsqu'on néglige l'effet de la résistance de l'air.

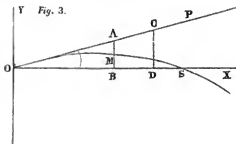
#### 4. Équation de la trajectoire.

Il est nécessaire de représenter la trajectoire par une formule.

Soit O (fig. 3) le point de départ du projectile, OP la ligne de projection, V la vitesse initiale, et  $g$  la pesanteur. Par le point O, menons une ligne horizontale OX, qui sera l'axe des abscisses représentées par  $x$ , et une ligne verticale OY qui sera la ligne des ordonnées représentées par  $y$ .

Après un certain temps  $t$ , le projectile, par l'effet de la vitesse initiale  $V$  seule, serait arrivé en A; mais par l'effet de la pesanteur, il s'est abaissé d'une quantité égale à  $\frac{1}{2} g t^2$  dans le sens vertical. Si donc, par le point A, on trace la verticale AB, et qu'on prenne  $AM = \frac{1}{2} g t^2$ , le point M sera un point de la trajectoire.

Soit  $\varphi$  l'angle POX que la ligne de projection fait avec l'horizontale, et qu'on appelle *angle de projection*; prenons OC égal à V, et menons la ligne CD perpendiculaire à OX; OD sera la projection sur l'horizontale OX de la vitesse OC, ou la composante horizontale de la vitesse. Elle a pour valeur V multiplié par le cosinus de l'angle POX ou  $V \cos \varphi$ . La durée  $t$  du trajet du mobile du point O à la verticale AB sera égale à la durée du trajet suivant OX, en vertu de la vitesse  $V \cos \varphi$ ; c'est-à-dire qu'on aura  $t = \frac{x}{V \cos \varphi}$ . L'abaissément dû à la pesanteur dans ce temps, ou  $\frac{1}{2} g t^2$ , sera  $\frac{1}{2} g \frac{x^2}{V^2 \cos^2 \varphi}$ .



En exprimant par  $\tan \varphi$  la tangente trigonométrique de l'angle  $\varphi$ , on aura  $AB = OB \tan \varphi$  ou  $AB = x \tan \varphi$ ;  $y$  étant l'ordonnée MB de la trajectoire au point M égale à  $AB - AM$ , on aura pour l'équation de la trajectoire :

$$y = x \tan \varphi - \frac{g}{2V^2 \cos^2 \varphi} x^2. \quad [1]$$

En donnant à  $x$  un certain nombre de valeurs différentes, on aura pour  $y$  les ordonnées d'autant de points correspondants de la trajectoire.

Pour avoir la distance du point où la courbe coupe l'axe des  $x$ , on fait  $y=0$  dans l'équation de la trajectoire. Il vient alors  $0 = x \tan \varphi - \frac{g}{2V^2 \cos^2 \varphi} x^2$ , qui donne deux valeurs : l'une  $x=0$  pour le point de départ O, et  $x = \frac{2V^2 \tan \varphi \cos^2 \varphi}{g} = \frac{V^2 \sin 2\varphi}{g}$  pour le point S. Cette valeur, que nous représentons par X, est la portée horizontale; elle a un maximum quand  $\sin 2\varphi=1$ , ou lorsque  $2\varphi=90^\circ$ , et partant quand  $\varphi=45^\circ$ .

5. Remarquons (art. 1) que l'on a  $V^2=2gh$ , et substituant cette valeur dans le second terme du deuxième membre de l'équation [1],  $g$  disparaîtra, et l'on aura :

$$y = x \tan \varphi - \frac{x^2}{4h \cos^2 \varphi}. \quad [2]$$

Cette équation de la trajectoire représente, comme la précédente, la relation entre les abscisses  $x$ , ou les chemins parcourus comptés sur l'horizontale, et les ordonnées  $y$ , ou les élévations de la trajectoire au-dessus du plan horizontal. C'est l'équation de la trajectoire; elle dépend de l'angle de projection  $\varphi$  et de la vitesse V ou de la hauteur  $h$  due à cette vitesse.

### 6. Simplifications et applications.

La valeur de  $\tan \varphi$  est donnée par des tables numériques. Quand les calculs ne sont pas plus compliqués que dans les applications que nous aurons à faire à la balistique, on n'a pas besoin de recourir à l'emploi des logarithmes, et on emploie les tangentes naturelles avec plus d'avantage que les tangentes logarithmiques; nous donnons (table I) une table de ces tangentes naturelles, calculées avec un nombre de décimales qui suffira toujours pour les applications qu'on aura à en faire. En regard des tangentes, on a mis les sinus et les cosinus naturels, de sorte qu'on peut passer des tangentes aux sinus et aux cosinus, sans exprimer les angles en degrés et minutes.

Dans la plupart des applications, l'inclinaison est donnée directement par sa tangente; celle-ci n'étant autre chose que l'élévation de la ligne de projection pour une unité de longueur, ou le rapport de l'élévation à la longueur, l'on aura la valeur de  $\tan \varphi$  sans avoir besoin d'exprimer  $\varphi$  en degrés et en minutes; on peut donc ne voir dans  $\tan \varphi$  que l'expression d'une inclinaison.

On remarquera aussi que, quand les angles sont petits, les cosinus diffèrent peu de l'unité et que l'on peut, dans les applications qui se rapportent au tir sous de petits angles, négliger cette différence; c'est-à-dire, remplacer ces cosinus par l'unité. Quand on voudra

en tenir compte dans les calculs numériques, sans avoir recours aux tables des cosinus, on remplacera  $\frac{1}{\cos^2 \varphi}$  par la valeur  $1 + \tan^2 \varphi$ ; on aura alors pour l'équation de la trajectoire :

$$y = x \tan \varphi - \frac{x^2}{4h} (1 + \tan^2 \varphi). \quad [3]$$

Dans les applications numériques, on ne conservera dans  $\tan \varphi$  que les décimales utiles. Quatre chiffres significatifs ou quatre décimales suffiront toujours. Trois suffiront encore dans un grand nombre de cas.

Quant aux valeurs de  $h$  ou  $\frac{V^2}{2g}$ , on a (table II) des tables calculées pour la suite des valeurs  $V$ , croissant par quantités rapprochées, depuis 100<sup>m</sup> jusqu'à 540<sup>m</sup>, qui faciliteront encore les calculs; par exemple pour  $V = 48^m$ , on trouve  $h = 117^m 44$ .

*Exemples :* 1° Soit d'abord un projectile lancé sous l'angle de 45°, avec une vitesse initiale de 48 mètres par seconde; on aura  $V = 48^m$ ;  $h = 117^m 44$ ;  $\varphi = 45^\circ$ ;  $\tan \varphi = 1,0000$ ;  $\cos \varphi = 0,7071$ ;  $\cos^2 \varphi = 0,500$ . L'équation de la trajectoire  $y = x \tan \varphi - \frac{x^2}{4h \cos^2 \varphi}$  deviendra :

$$y = x - \frac{x^2}{4 \times 117,44 \times 0,500} = x - \frac{x^2}{234,88}.$$

En faisant  $y=0$  dans cette équation, on obtiendra  $x=0$  et  $x=234^m,88$ ; soit 235<sup>m</sup> en nombre rond, pour la portée horizontale. En prenant ensuite diverses valeurs de  $x$ , on déterminera les ordonnées des points correspondants. Cette trajectoire se rapproche beaucoup de celle du globe du mortier-éprouvette pour le cas d'une portée de 235 mètres environ.

2° Soit  $V = 62^m 70$  et  $\varphi = 45^\circ$ ; on aura  $h = 200^m 4$ ;  $\tan \varphi = 1,0000$  et  $y = x - \frac{x^2}{4 \times 200,4 \times 0,500} = x - \frac{x^2}{400,8}$ . Pour  $y=0$ , on aura  $x=400^m 8$ .

C'est le cas qui se rapproche du tir ordinaire des bombes à 400 mètres.

3° Soit  $\varphi = 12^\circ$ ;  $V = 140$  mètres; on aura  $\tan \varphi = 0,21256$ ;  $\cos \varphi = 0,9781$ ;  $h = 999^m$ ; l'équation de la trajectoire sera  $y = 0,21256 x - \frac{x^2}{4.999.(0,9781)^2} = 0,21256 x - \frac{x^2}{3822}$ .

C'est le cas du tir plongeant des gros projectiles de l'artillerie.

4° Soit enfin  $V = 450^m$  et  $\varphi = 0^\circ 14'$ ; on aura  $h = 10322$ ,  $\tan \varphi = 0,00407$ ;  $\cos \varphi$  ne différera pas sensiblement de l'unité, et l'équation de la trajectoire sera :

$$y = 0,00407 x - \frac{x^2}{41288}, \text{ ou } y = 0,00407 x - 0,0000243 x^2.$$

Ce cas se rapprocherait de celui du tir du fusil d'infanterie, si l'on pouvait négliger l'influence de la résistance de l'air.





Dans le tir sous les très-petits angles,  $\cos \varphi$  et  $\cos^2 \varphi$  ne sont que très-peu inférieurs à l'unité, et la différence pourra être négligée. Dans cette formule, on pourra aussi se contenter d'exprimer les inclinaisons par leurs tangentes sans les traduire en angles, ce qui rend les calculs très simples (art. 8).

*Exemple :* En prenant les données dans le 4<sup>e</sup> exemple de l'art. (4),  $\varphi = 0^{\circ} 14'$ ;  $V = 450^{\text{m}}$  et  $x = 200^{\text{m}}$ ; on a  $\tan \varphi = 0,00407$ ;  $h = 10322^{\text{m}}$ , et  $\tan \theta = 0,00407 - \frac{200}{2 \cdot 10322} = -0,00562$ , ou  $-\theta = 19' 9''$ .

Le signe moins (—) indique que l'angle  $\theta$  doit être compté au-dessous du plan horizontal, c'est-à-dire que la direction du mouvement est ici de haut en bas.

### 8. Durée du trajet.

Après un temps quelconque  $t$ , le projectile étant arrivé en un point M (fig. 4), et AB étant la verticale qui passe par ce point, on a  $OA = Vt$ . Or, on a  $x$  ou  $OB = OA \cos \varphi$ ; on a donc  $x = V t \cos \varphi$ ; on tire de là la valeur de  $t$ ,  $t = \frac{x}{V \cos \varphi}$ . [6]

$V \cos \varphi$  n'est autre que la composante horizontale de la vitesse. Dans le tir sous les très-petits angles,  $\cos \varphi$  ne diffère pas sensiblement de l'unité, et l'on aura simplement  $t = \frac{x}{V}$ .

### 9. Vitesse du projectile.

Soit  $V$  la vitesse du projectile au point de départ O (fig. 5) suivant la ligne de projection OP, autrement dit la vitesse initiale, et  $\varphi$  l'angle de projection; la composante horizontale sera égale à  $V \cos \varphi$ . La composante horizontale de la vitesse ne sera pas altérée par l'effet de la pesanteur dont la direction est verticale; et, en conséquence, elle restera égale à  $V \cos \varphi$  durant tout le trajet. Mais la vitesse réelle du projectile comptée sur la trajectoire est variable, et elle dépend de l'inclinaison de la trajectoire en chaque point.

Par un point M de la trajectoire, menons l'ordonnée verticale AB; prenons A C égal à la vitesse  $V$ , et, par le point C, menons la verticale C D. On aura  $BD = V \cos \varphi$ .

Par le point M, menons la tangente MF à la trajectoire; MF représentera, en direction et en grandeur, la vitesse du mobile. Par le même point M, menons l'horizontale MH; l'angle FMH étant nommé  $\theta$ , on aura MH ou BD égale à  $MF \cos \theta$ ; et, comme  $BD = V \cos \varphi$ ,

on aura,  $MF \cos \theta = V \cos \varphi$ , d'où  $MF = V \frac{\cos \varphi}{\cos \theta}$ . [7]

Dans le tir sous les très-petits angles,  $\cos \varphi$  et  $\cos \theta$  diffèrent peu de l'unité, et l'on peut admettre sans erreur sensible,  $MF = V$ ; c'est-à-dire que, dans le vide, tant que la trajectoire s'écarte peu de l'horizontale, l'on peut regarder la vitesse du projectile comme restant égale à la vitesse de projection.

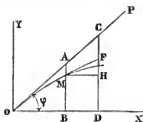


Fig. 5.

## DEUXIÈME LEÇON.

### Résistance de l'air.

#### 10. Nécessité de tenir compte de la résistance de l'air.

Les lois du mouvement des corps, supposés dans le vide, s'écartent peu de celles du mouvement réel dans l'air, quand elles s'appliquent à des projectiles très-lourds et animés de faibles vitesses, et l'on peut en faire des applications utiles à la pratique du tir. Tel est le cas des bombes lancées à de petites distances. Mais ces lois sont d'autant plus différentes que les corps sont de plus petit diamètre et que les vitesses et les distances sont proportionnellement plus grandes. C'est le cas du tir des balles de fusil.

On sait, par expérience, que la plus grande portée de la balle sphérique du fusil d'infanterie, tirée avec la charge ordinaire de guerre, a lieu sous un angle de  $25^\circ$ , et que cette portée est d'environ 1000<sup>m</sup>. Or, dans le vide, l'angle de la plus grande portée serait de  $45^\circ$ ; et, avec la vitesse qui résulte de la charge ordinaire de guerre des fusils, on obtiendrait une portée environ dix-huit fois plus grande que la portée observée dans l'air.

Sous l'angle de  $4^\circ$  à  $5^\circ$ , la portée réelle dans l'air est de 600<sup>m</sup>; sans la résistance de l'air, cette portée serait six fois plus considérable.

Le tir des boulets présente des différences un peu moins considérables aux distances auxquelles on les emploie.

Dans le tir des bombes, les rapports entre les portées réelles, sous différents angles, s'écartent très-peu de ce qu'indique la théorie du mouvement dans le vide.

Dans ce qui suit, nous ne nous occuperons de la résistance de l'air qu'en ce qui concerne le mouvement des projectiles.

#### 11. Lois de la résistance de l'air.

L'expérience fait voir : 1<sup>o</sup> que, lorsqu'un corps se meut dans l'air en repos, il éprouve une résistance proportionnelle à la projection de ce corps sur un plan perpendiculaire à la direction du mouvement ; 2<sup>o</sup> que, quand les vitesses ne sont pas grandes, la résistance de l'air est proportionnelle au carré de la vitesse du corps ; 3<sup>o</sup> que, quand les vitesses sont grandes, la résistance croît plus rapidement que le carré de la vitesse.

Pour les projectiles sphériques, la résistance est proportionnelle à la section d'un grand cercle, de sorte qu'en nommant  $R$  le rayon et  $\pi$  le rapport de la circonférence au diamètre, la résistance sera proportionnelle à  $\pi R^2$ ; et, si l'on nomme  $V$  la vitesse du projectile,  $\rho$  la résistance,  $A$  et  $r$  des coefficients à déterminer, on aura  $\rho = A \pi R^2 V^2 (1 + \frac{1}{r} V)$ .

L'expérience a fait voir que, pour les projectiles sphériques, la résistance de l'air, dans les limites de vitesse que l'on a à considérer, et dans l'état atmosphérique moyen, en prenant le mètre, le kilogramme et la seconde pour unités de longueur, de poids et de

temps, on avait  $\frac{1}{r} = 0,0023$ , ou  $r = 434^m77$ , et  $A = 0,027$ ; de sorte que, dans cette circonstance, la résistance  $\rho$  exprimée en kilogrammes est  $\rho = 0,027 \pi R^2 V^2 (1 + 0,0023 V)$ . Mais pour les balles de plomb, comme celles des cartouches mises entre les mains des troupes et qui présentent des inégalités, ou dont les surfaces ont subi de légères déformations, on a reconnu que la résistance est un peu plus grande et qu'au lieu de  $A = 0,027$ , on doit prendre  $A = 0,028$ , de sorte que l'expression de la résistance de l'air sur les balles de fusil est :

$$\rho = 0,028 \pi R^2 V^2 (1 + 0,0023 V). \quad [8]$$

Dans cette formule, la densité de l'air est supposée égale à celle qui se présente dans les circonstances les plus habituelles du tir des projectiles, et qui résulte d'une température de  $15^\circ$ , moyenne entre celle du printemps, de l'été et de l'automne en France, d'une pression barométrique de  $0^m750$ , et d'une atmosphère à moitié saturée de vapeur d'eau; dans ces circonstances, le poids d'un mètre cube d'air est de  $1^g208$ . Dans le cas d'une densité différente et où le poids du mètre cube d'air serait  $\delta$ , il faudrait remplacer la valeur  $0,028$  précédente par  $0,028 \frac{\delta}{1,208}$ . Mais on a rarement à tenir compte de ces différences.

Soit à calculer, dans l'état ordinaire de l'atmosphère, la résistance qu'éprouve une balle de fusil d'infanterie de  $0^m0167$  de diamètre, animée d'une vitesse de  $450^m$  par seconde, on aurait  $\pi R^2 = 3,1416 \times \left(\frac{0,0167}{2}\right)^2 = 0^m000219$ , et pour la résistance,

$$\rho = 0,028 \times 0,000219 \times (450)^2 (1 + 0,0023 \cdot 450),$$

ce qui donne  $\rho = 2^g527$ . Cette résistance est égale à quatre-vingt-treize fois l'effet qu'exerce la pesanteur représentée par le poids  $0^g027$  de cette même balle.

## 12. Résistance des balles oblongues.

Les résultats que l'on a cités se rapportent à des corps sphériques; le coefficient de la résistance change avec la forme et les dimensions du projectile, et dans l'état actuel des connaissances, il est difficile de déterminer d'une manière bien précise, autrement que par l'expérience, le coefficient de la résistance des corps de diverses formes.

D'après les résultats d'expériences sur des corps de diverses formes, et notamment de celles qui se rapprochent des balles oblongues, on a reconnu que la partie antérieure dont le profil est formé d'arcs de cercles qui se raccordent avec la partie cylindrique présente un peu moins de résistance que la forme hémisphérique. D'après cela, quoique la forme de la partie postérieure du cylindre soit terminée par un plan sans raccordement, ce qui augmente la résistance, et que les rainures que l'on pratique sur la circonférence augmentent encore cette résistance, celle-ci, tant pour les balles oblongues tirées avec la carabine à tige que pour la balle creuse tirée avec le fusil modèle 1857, n'est qu'environ les deux tiers de la résistance sur les balles sphériques; en outre, elles présentent une section moins grande pour un même poids.

## Mouvement des projectiles dans l'air.

### 13. Relation entre le mouvement des projectiles dans l'air et leur mouvement dans le vide.

La résistance que l'air fait éprouver à un projectile animé d'une grande vitesse de translation et sans mouvement de rotation agit dans la direction de cette vitesse et en sens inverse. Elle a pour effet de diminuer à chaque instant la vitesse du projectile et, par conséquent, d'augmenter de plus en plus le temps que le projectile met à parcourir des intervalles égaux. Par suite, les points de la trajectoire du projectile dans l'air seront, comparativement à ceux de la trajectoire dans le vide, de plus en plus abaissés et les inclinaisons de plus en plus grandes.

La détermination des relations analytiques entre les vitesses, les durées, les abaissements et les inclinaisons dans le vide et dans l'air, exigerait des développements qui ne peuvent trouver place ici; nous nous contenterons d'en exposer les résultats.

En représentant par  $v$  la vitesse d'un projectile à un instant quelconque de son mouvement,  $R$  étant son rayon, la résistance qu'il éprouve dans l'air (art. 11) sera :

$$\rho = \Lambda \pi R^2 V^2 \left(1 + \frac{r}{v}\right);$$

de plus,  $P$  étant le poids du projectile et  $g$  la pesanteur, si l'on représente  $\frac{P}{2g\Lambda\pi R^2}$  par  $c$ , ou  $\frac{2g\Lambda\pi R^2}{P}$  par  $\frac{1}{c}$ , et qu'on adopte pour  $\Lambda$  et  $g$  les valeurs  $\Lambda = 0,028$ ,  $g = 9^m 809$ , on aura :

$$c = 2,3179 \frac{P}{(2R)^2}, \text{ ou } \frac{1}{c} = 0,4314 \frac{(2R)^2}{P}.$$

Mettant la valeur de  $c$  sous la forme  $\frac{1}{2c} = \frac{\Lambda\pi R^2}{P}$ , et remarquant que  $\frac{P}{g}$  est la masse du

projectile, on verra que  $\frac{1}{2c}$  représente le premier terme de l'expression de la résistance de l'air pour l'unité de masse et pour l'unité de vitesse. Cette considération permet de se rappeler l'expression de la résistance.

Si  $D$  est la densité d'un projectile sphérique (c'est-à-dire le poids d'un mètre cube de la matière dont le projectile est formé), on aura  $P = \frac{4}{3} \pi R^3 D$  et  $c = \frac{2RD}{3g\Lambda}$ , ou  $\frac{1}{c} = \frac{3g\Lambda}{2RD}$ . Avec les mêmes données que ci-dessus, on a  $c = 1,2134 \cdot 2RD$ , et  $\frac{1}{c} = \frac{0,8239}{2RD}$ .

On voit par là que la valeur de  $c$  est proportionnelle au diamètre et à la densité du projectile et en raison inverse de la densité de l'air à laquelle  $\Lambda$  est proportionnel. Au contraire  $\frac{1}{c}$  est proportionnel à la densité de l'air et en raison inverse de la densité et du diamètre du projectile.

*Exemple :* Pour la balle du fusil d'infanterie, on a  $2R=0.0167$ ,  $P=0.027$ ,  $D=11072$ . On aura  $c=224.40$ , et  $\frac{1}{c}=0.0044564$ .

La densité 11072 est plus faible que la densité ordinaire du plomb fondu, qui est 11346, à cause du vide qui se trouve dans les balles par suite du refroidissement dans les moules.

#### 14. Formules du mouvement des projectiles dans l'air.

Soit  $V$  la vitesse initiale du projectile,  $\varphi$  l'angle de projection et  $x$  la distance horizontale d'un point de la trajectoire dans l'air; la composante horizontale de la vitesse sera  $V \cos \varphi$ ; on la représentera par  $V_1$ ; on représentera aussi  $\frac{V \cos \varphi}{r}$  ou  $\frac{V_1}{r}$  par  $V_0$ . On calculera, pour le projectile,  $\frac{1}{c}$  et  $\frac{x}{c}$ .

Le calcul des effets de la résistance de l'air a fait voir qu'en désignant par  $B$  un certain coefficient qui dépend des valeurs de  $\frac{x}{c}$  et de  $\frac{V_1}{r}$ , l'ordonnée  $y$  de la trajectoire dans l'air est :

$$y = x \tan \varphi - \frac{g}{2} \frac{x^2}{V^2 \cos^2 \varphi} B, \text{ ou } y = x \tan \varphi - \frac{x^2}{4h \cos^2 \varphi} B. \quad [9]$$

La valeur de l'ordonnée  $y$  ne diffère de ce qu'elle serait sans la résistance de l'air (art 4 [1]) qu'en ce que le dernier terme du second membre, qui exprime l'abaissement dû à l'effet de la pesanteur, est augmenté dans le rapport de 1 à  $B$ .

On a trouvé de même que l'inclinaison  $\theta$  de la trajectoire dans l'air, à une distance  $x$  du point de départ, est, en désignant par  $I$  un nouveau coefficient,

$$\tan \theta = \tan \varphi - g \frac{x}{V^2 \cos^2 \varphi} I, \quad [10]$$

et qu'elle ne diffère ainsi de l'inclinaison de la trajectoire dans le vide (art. 7 [4]) qu'en ce que le dernier terme, qui exprime l'inclinaison par rapport à la ligne de projection, est augmenté dans le rapport de 1 à  $I$ .

Enfin, en désignant par  $D$  un autre coefficient, l'expression de la durée du trajet du projectile dans l'air est  $t = \frac{x}{V \cos \varphi} D$ . [11]

La durée du trajet dans l'air ne diffère ainsi de la durée dans le vide (art. 8 [6]) qu'en ce qu'elle est augmentée dans le rapport de 1 à  $D$ .

En désignant par  $U$  un autre coefficient, l'expression de la vitesse d'un projectile à une distance déterminée est  $v = \frac{V \cos \varphi}{U \cos \theta}$ . [12]

La vitesse du projectile dans l'air est diminuée, comparativement à la durée dans le vide, dans le rapport de  $U$  à 1.

La détermination des lois du mouvement dans l'air dépend donc des lois du mouvement dans le vide et des quatre coefficients  $B$  et  $I$ ,  $D$  et  $U$ . Les deux premiers,  $B$  et  $I$ , sont donnés par une même table numérique (table III); les deux autres coefficients,  $D$  et  $U$ , sont donnés par une seconde table (table IV).

Souvent, pour exprimer à quelles valeurs de  $x$  et de  $V$  se rapportent les coefficients, on ajoutera, entre parenthèses,  $x$  et  $V$  ou  $\frac{x}{c}$  et  $\frac{V}{r}$ , et l'on remplacera ces quantités par leurs valeurs numériques : ainsi, on écrira  $B(x, V)$  ou  $B\left(\frac{x}{c}, \frac{V}{r}\right)$ . Dans le cas où il s'agirait, par exemple, d'une balle de fusil pour laquelle  $c = 224^m$ , tirée à une distance de  $150^m$ , avec une vitesse initiale de  $450^m$ , on aurait  $B(150^m; 450)$ , ou  $B(0,668; 1,035)$ ; il en sera de même pour les coefficients  $I$ ,  $D$  et  $U$ .

Les valeurs des quantités  $B$  et  $I$ ,  $D$  et  $U$  diffèrent peu de l'unité quand  $\frac{x}{c}$  est petit, c'est-à-dire quand la distance  $x$  est petite, ou quand le projectile est d'un grand diamètre et d'une grande densité, ce qui rend  $c$  très-grand. Si l'on suppose  $c$  extrêmement grand, ce qui pourrait provenir de l'accroissement considérable du diamètre ou de la densité du projectile, ou de la diminution considérable de la densité du fluide,  $\frac{x}{c}$  deviendrait assez petit pour être négligeable devant l'unité. Alors les quantités  $B$  et  $I$ ,  $D$  et  $U$ , se réduiraient à l'unité et les équations du mouvement à ce qu'elles sont dans le vide. Dans la réalité, la densité des projectiles et le poids qu'on peut leur donner sont trop limités pour qu'on puisse en général, sauf quelques exceptions, admettre cette supposition.

#### 15. Table des coefficients $B$ et $I$ , $D$ et $U$ .

Pour rendre les formules facilement applicables, on a calculé des tables numériques de ces divers coefficients; on pourra s'en servir comme on se sert des tables de logarithmes, en observant cependant que la quantité à chercher dépend de deux variables.

Les tables ayant été établies pour le rapport  $\frac{x}{c}$ , et non pas pour les valeurs données de  $x$ , elles servent pour un projectile tout aussi bien que pour un autre, et pour une densité quelconque de l'air. Cependant, pour les faire servir plus facilement à un projectile déterminé, on peut, en regard des valeurs de  $\frac{x}{c}$  de la table, écrire celles de  $x$  qui y correspondent. On a inscrit ces distances pour la balle sphérique de plomb de  $0^m,0167$  de diamètre qui pèse  $0^k,027$ . Ces mêmes tables sont indépendantes du rapport  $\frac{V}{r}$  qui entre dans la formule de la résistance. Cependant, en écrivant en regard des rapports de  $\frac{V}{r}$  les vitesses qui y correspondent pour  $\frac{1}{r} = 0,0023$ , on n'aura pas besoin de former ces rapports pour les applications, et on pourra se servir directement des vitesses elles-mêmes.

Dans ces deux cas, les nombres d'entrée de la table ne seront plus des nombres ronds. Mais on pourrait rendre les applications encore plus faciles, si l'on devait considérer habituellement un certain projectile, en établissant une table pour des valeurs de  $x$  et de  $V$  qui croîtraient régulièrement. (Voir les tables III et IV, et leur usage.)

### 16. Applications des lois du mouvement des projectiles à divers problèmes.

Au moyen de l'équation de la trajectoire (art. 14 [9]) on peut facilement résoudre les divers problèmes qui se présentent dans le tir des armes à feu. Nous allons nous en occuper particulièrement.

Soit, comme précédemment,  $2R$  le diamètre du projectile,  $P$  son poids,  $V$  sa vitesse initiale et  $\varphi$  l'angle de projection; soit encore  $x$  l'abscisse,  $y$  l'ordonnée d'un point quelconque de la trajectoire, et  $v$  la vitesse du projectile en ce point. La résistance de l'air, de densité moyenne, au point  $m$ , sera  $p = 0,028 \pi R^2 v^2 (1 + 0,0023 v)$ , en prenant le mètre, le kilogramme et la seconde pour unités. En faisant  $\frac{1}{c} = 0,4314 \frac{(2R)^2}{P}$ , et  $\frac{1}{r} = 0,0023$ , on calculera les valeurs de  $B$  dont on aura besoin, au moyen de la table III. Nous rappellerons que, quand il s'agira de la balle du fusil d'infanterie, on pourra se dispenser de calculer  $\frac{x}{r}$  et  $\frac{y}{r}$ , et déterminer directement les valeurs de  $B$  au moyen de  $x$  et de  $V$ .

### 17. Portée sur un plan horizontal.

Considérons d'abord le cas où le but est à la hauteur de la bouche du canon.

L'équation de la trajectoire étant en général (art. 14 [9])  $y = x \tan \varphi - \frac{x^2}{4h \cos^2 \varphi} B$ , au point où la trajectoire coupe la ligne horizontale qui passe par la bouche du canon, on a  $y = 0$ . Nommons  $X$  la distance de ce point au point de départ. L'équation de la trajectoire devra être satisfaite pour  $y = 0$  et  $x = X$ , c'est-à-dire qu'on aura :

$$0 = X \tan \varphi - \frac{X^2}{4h \cos^2 \varphi} B.$$

Cette équation est satisfaite pour  $X = 0$ ; ce qui signifie seulement que la trajectoire passe par le point de départ à l'origine des coordonnées, ce qu'on savait déjà. Pour faire abstraction de ce cas, divisons par  $X$  les termes des deux membres de l'équation, il restera :

$$0 = \tan \varphi - \frac{X}{4h \cos^2 \varphi} B, \text{ ou } \tan \varphi = \frac{X}{4h \cos^2 \varphi} B;$$

d'où, en multipliant par  $4h \cos^2 \varphi$ , et observant que  $\tan \varphi = \frac{\sin \varphi}{\cos \varphi}$  et que  $2 \sin \varphi \cos \varphi = \sin 2 \varphi$ , le premier membre deviendra successivement :  $4h \tan \varphi \cos^2 \varphi = 4h \sin \varphi \cos \varphi = 2h \sin 2 \varphi$ ; et par conséquent, l'équation ci-dessus deviendra  $2h \sin 2 \varphi = X.B$ .

Dans le vide, on aurait  $B = 1$ , et, par conséquent, en nommant  $X_1$  la portée, on aurait  $X_1 = 2h \sin 2 \varphi$ .

De ces deux équations l'on tire  $X.B = X_1$ , d'où  $X_1 : X :: B : 1$ . C'est-à-dire que la portée horizontale dans le vide est à la portée dans l'air comme  $B$  est à 1.





### TROISIÈME LEÇON.

#### 18. Tir sous de petits angles de projection.

Dans le tir des armes à feu portatives et dans le tir habituel des canons, c'est-à-dire sous de petites inclinaisons au-dessus ou au-dessous de l'horizon, l'angle de projection rapporté à la ligne qui va de la bouche du canon au but est sensiblement indépendant de l'élévation de ce point.

En effet, soit  $O$  le point de départ,  $M$  le but,  $a$  sa distance horizontale  $OD$  et  $b$  son élévation  $MD$  au-dessus du point de départ. Le point  $M$  devant être sur la trajectoire, ses coordonnées  $a$  et  $b$  devront satisfaire à l'équation de cette courbe qui est (art. 14 [9]) :

$$y = x \tan \varphi - \frac{g}{2 V^2 \cos^2 \varphi} x^2.$$

On aura donc :  $b = a \tan \varphi - \frac{g}{2 V^2 \cos^2 \varphi} a^2.$

Divisant les deux membres de l'équation par  $a$ , on aura :

$$\frac{b}{a} = \tan \varphi - \frac{g}{2 V^2 \cos^2 \varphi} a.$$

La quantité  $\frac{b}{a}$  est le rapport de la hauteur du but à sa distance ; et, si l'on appelle  $\varepsilon$  l'angle  $\angle MOD$  que fait avec l'horizontale  $OD$  la ligne  $OM$  qui va au but, c'est-à-dire l'angle d'élévation du but, on aura évidemment  $\frac{MD}{OD}$  ou  $\frac{b}{a}$  égal à  $\tan \varepsilon$ , l'équation ci-dessus deviendra :

$$\tan \varepsilon = \tan \varphi - \frac{g}{2 V^2 \cos^2 \varphi} a, \quad [13]$$

et, par de simples transformations,

$$\tan \varphi - \tan \varepsilon = \frac{g}{2 V^2 \cos^2 \varphi} a.$$

Si l'on observe que, d'après les propriétés des lignes trigonométriques, on a  $\cos^2 \varphi = \frac{1}{1 + \tan^2 \varphi}$ , et qu'on fasse passer cette valeur de  $\cos^2 \varphi$  dans le premier membre, on aura :

$$\frac{\tan \varphi - \tan \varepsilon}{1 + \tan^2 \varphi} = \frac{g a}{2 V^2}.$$

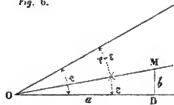
D'autre part, d'après les propriétés des lignes trigonométriques, on a :

$$\frac{\tan \varphi - \tan \varepsilon}{1 + \tan \varphi \tan \varepsilon} = \tan (\varphi - \varepsilon).$$

Les premiers membres de ces deux équations ne diffèrent entre eux que par la légère différence du dénominateur ; si on la néglige, on aura sensiblement :

$$\tan (\varphi - \varepsilon) = \frac{g a}{2 V^2}.$$

Fig. 6.



Le second membre ne varie pas avec l'angle de projection, ou du moins ne varie que d'une manière inappréciable, puisque c'est seulement comme multiplicateur de la vitesse  $V$  dans le coefficient  $B$ . Le premier membre ne contient que l'angle  $\varphi - \epsilon$ , c'est-à-dire l'inclinaison de la ligne de projection relativement à la ligne qui va au but; cette inclinaison est donc sensiblement indépendante de l'élévation de ce but. C'est ce qu'il fallait démontrer.

D'après cela, l'on peut régler l'inclinaison du tir d'une arme à feu ou d'une bouche à feu, indépendamment de l'élévation du point à battre, lorsque cette élévation n'est pas grande.

En remplaçant, comme on vient de l'indiquer  $\frac{\tan \varphi - \tan \epsilon}{1 + \tan^2 \varphi}$ , par  $\tan (\varphi - \epsilon)$ , c'est comme si à  $\tan \epsilon$  dans le dénominateur, on substituait  $\tan \varphi$ . La différence est très-faible devant l'unité, comme on va le montrer par un exemple.

Supposons que, sur un terrain incliné de  $5^\circ$ , ce qui donne  $\epsilon = 5^\circ$ , on tire le fusil d'infanterie à la distance de  $200^m$ ; on sait par expérience que l'inclinaison relative  $\tan (\varphi - \epsilon)$  est de  $0,00856$ , c'est-à-dire que  $\varphi - 5^\circ = 29'4$ , d'où  $\varphi = 5^\circ 29'4$ ; d'après cela, on aura :

$$\frac{\tan \varphi \tan \epsilon}{1 + \tan^2 \varphi} = \frac{\tan (5^\circ 29'4) - \tan (5^\circ)}{1 + \tan^2 (5^\circ 29'4)} = \frac{0,09609 - 0,08749}{1 + (0,09609)^2} = \frac{0,0086}{1,00929} = 0,00852.$$

Ce dernier nombre ne diffère du premier que de  $0,00004$ , ce qui, à la distance de  $200^m$ , correspond, sur la hauteur du but, à  $0,00004 \times 200 = 0,008$ , c'est-à-dire que, sur un terrain incliné de  $5^\circ$ , pour tenir compte de cette inclinaison, on devrait, à une distance de  $200^m$ , pointer à  $0,008$  plus haut que sur un terrain horizontal. Cette différence, égale à un demi-diamètre de la balle, est tout à fait inappréciable et peut évidemment être négligée. Pour un canon, aux distances ordinaires du tir, l'erreur est aussi égale à un demi-diamètre du projectile. On peut donc, pour le tir habituel des armes à feu et des canons, sous de faibles inclinaisons, diriger l'arme sur le but sans tenir compte de son élévation relative. Cette propriété rend les règles pratiques du tir beaucoup plus simples.

#### 19. *Simplifications dans le tir, sous de petits angles, au-dessus de l'horizon.*

Quand il s'agit du tir des armes à feu ou des bouches à feu, sous les inclinaisons habituelles,  $\varphi$  est toujours très-petit, et la différence entre  $\cos \varphi$  et l'unité est toujours assez petite pour qu'on puisse la négliger et supposer  $\cos \varphi$  égale à l'unité; cela revient à remplacer la composante horizontale  $V \cos \varphi$  de la vitesse, ou  $V_1$ , par la vitesse  $V$  elle-même, tant dans le dénominateur que dans la valeur de  $B$ .

Cela posé, l'équation ci-dessus de la trajectoire se simplifie et se réduit à :

$$\tan \varphi - \tan \epsilon = \frac{g}{2V^2} B. \quad [14]$$

#### 20. *Solution de divers problèmes relatifs au tir sur un but élevé au-dessus de l'horizon.*

Les problèmes que l'on peut avoir à résoudre, relativement au tir, sur un but élevé au-dessus de l'horizon, sont compris dans la désignation générale suivante : de ces trois choses, la position du but, la vitesse initiale  $V$ , l'angle  $\varphi$  de projection, deux étant connues, déterminer la troisième.

## 21. Déterminer l'angle de projection.

1° On connaît la position du but par ses coordonnées  $a$  et  $b$ , et par suite,  $\frac{b}{a}$  ou  $\tan \varepsilon$ , et la vitesse  $V$  du projectile : déterminer l'angle de projection.

De l'équation ci-dessus (art. 19 [14]), on tire :

$$\tan \varphi = \tan \varepsilon + \frac{g}{2V^2} B.$$

On calculera  $\tan \varepsilon = \frac{b}{a}$  ; on prendra, au moyen des tables, la valeur de  $B(a, V)$ , on a  $\frac{g}{2} = 49045$ , et on tirera directement la valeur de  $\tan \varphi$ . Au moyen des tables de tangentes, on en déduirait au besoin la valeur de l'angle  $\varphi$  en degrés et minutes ; mais généralement on pourra se contenter de l'inclinaison représentée par  $\tan \varphi$ .

*Exemple.* Avec la balle du fusil d'infanterie, pour laquelle  $c = 224^m$ , soit  $a = 150^m$ ,  $b = 6^m$ , on aura  $\tan \varepsilon = \frac{b}{a} = \frac{6^m}{150^m} = 0,0400$  ; la vitesse initiale étant  $V = 450^{m/s}$ , on aura (table III)  $B(150^m ; 450) = 1,589$ , et par suite :

$$\tan \varphi = 0,0400 + \frac{49045 \cdot 150^m}{(450)^2} \cdot 1,589 = 0,0400 + 0,00577 = 0,04577 ;$$

d'où  $\varphi = 2^{\circ}37'2$  ; d'autre part, puisque  $\tan \varepsilon = 0,0400$ , on aura  $\varepsilon = 2^{\circ}17'1$  ; d'où  $\varphi - \varepsilon = 20'1$  : c'est l'angle de tir pris relativement à la ligne qui va au but.

On aurait eu plus directement  $\tan \varphi - \tan \varepsilon = 0,00577$ .

Comme les angles sont petits, on pourra, sans grande erreur, remplacer  $\tan \varphi - \tan \varepsilon$  par  $\tan(\varphi - \varepsilon)$  ; d'où  $\varphi - \varepsilon = 19'8$ . Cette valeur diffère très-peu de la première.

## 22. Déterminer la vitesse initiale.

2° On connaît la position du but par ses coordonnées  $a$  et  $b$  et l'angle de projection  $\varphi$  ; déterminer la vitesse initiale  $V$ .

On calculera  $\tan \varepsilon = \frac{b}{a}$ . Si l'angle  $\varphi$  est donné en degrés, on en déduira  $\tan \varphi$  au moyen des tables de tangentes naturelles (table I).

L'inconnue  $V$  entre dans  $B(x, V)$  ; il en résulte que l'expression de sa valeur est compliquée. Pour arriver facilement à la solution, il faut opérer sur le quotient de  $V^2$  par le facteur  $B$ , ainsi qu'il suit :

De l'équation (art. 19 [14]),  $\tan \varphi - \tan \varepsilon = \frac{g}{2V^2} B$  on tire  $\frac{V^2}{B} = \frac{\frac{1}{2}ga}{\tan \varphi - \tan \varepsilon}$  ; et en extrayant la racine carrée des deux membres de cette équation, les divisant par  $r$ , et remplaçant  $\frac{V}{r}$  par  $V_r$ , on aura :

$$\frac{V_r}{\sqrt{B}} = \frac{1}{r} \sqrt{\frac{\frac{1}{2}ga}{\tan \varphi - \tan \varepsilon}} = q.$$

On a construit une table des valeurs de  $\frac{V_0}{\sqrt{B}}$  pour la série des valeurs  $V_0$  et de celle de  $\frac{x}{c}$  ou de  $x$  de la table III. (Voir table VI.)

Il n'y a donc qu'à calculer la valeur de  $\frac{1}{r} \sqrt{\frac{\frac{1}{2} g a}{\tan \varphi - \tan \epsilon}}$ , à chercher dans la table, pour la valeur de  $x$ , à quelle valeur de  $V$  elle correspondra, et à opérer par les parties proportionnelles comme pour les tables numériques.

*Exemple.* Avec une balle de fusil lancée sous l'inclinaison 0,00331, à la distance de 200<sup>m</sup>, on atteint un point situé à 1<sup>m</sup>15 au-dessous de la ligne qui va au but : quelle est la vitesse initiale ? on aura :  $a = 200^m$ ,  $\tan \varphi = 0,00331$  ;  $\tan \epsilon = -\frac{1^m 15}{200^m} = -0,00575$ , et  $\tan \varphi - \tan \epsilon = 0,00331 + 0,00575 = 0,00906$  ;  $\frac{1}{r} = 0,0023$  ;  $c = 224^m$  et  $q = 0,0023 \sqrt{\frac{4,9045}{0,00906} \cdot 200} = 0,7568$ .

D'après la table VI, pour  $a = 200^m$ , on a  $V = 457^{m/s} 8$  pour la vitesse cherchée. Dans ce cas, l'angle  $\varphi$  est assez petit pour qu'on puisse prendre la composante horizontale de la vitesse pour la vitesse elle-même.

Dans le cas où la table VI ne serait pas assez prolongée, on aurait au plus trois nouveaux termes de cette table à calculer.

### 23. Portée.

3° On connaît l'angle de projection  $\varphi$  et la vitesse de projection  $V$  : on demande la portée sur une ligne donnée passant par le point de départ.

De l'équation (art. 19 [14])  $\tan \varphi - \tan \epsilon = \frac{g}{2} \frac{a}{V^2}$ , l'on tire :

$$a B = (\tan \varphi - \tan \epsilon) \frac{V^2}{\frac{1}{2} g}.$$

Divisant les deux membres par  $c$ , on aura :

$$\frac{a}{c} B = \frac{1}{c} (\tan \varphi - \tan \epsilon) \frac{V^2}{\frac{1}{2} g};$$

et, en représentant par  $p$  le deuxième membre de cette équation, on aura  $\frac{a}{c} B = p$ .

Pour rendre la solution plus facile, on a calculé une table des valeurs de  $\frac{a}{c} B$  pour la série des valeurs de  $\frac{a}{c}$  et de  $V_0$  des autres tables; de sorte qu'il suffira de chercher dans la table  $V$ , pour la valeur de  $V_0$  que l'on connaît, la valeur de  $\frac{a}{c}$  à laquelle correspond la valeur proposée de  $p$ . Si  $p$  se trouve compris entre deux valeurs des tables, on trouvera la valeur

exacte de  $\frac{a}{c}$  par les parties proportionnelles. Dans le cas où la table V ne serait pas assez prolongée, on aurait au plus trois termes à calculer.

*Exemple :* Soit une balle de fusil pour laquelle  $c = 224^m4$ , animée d'une vitesse initiale de  $450^{ms}$ , sous une inclinaison de  $0,0031$  au-dessus de la ligne qui va au but (qui correspond à  $0^m11^s4$ ), on aura :  $p = 0,00331 \frac{(450)^3}{4,9043} \cdot \frac{1}{224,4} = \frac{0,00331 \times 41289}{224,4} = 0,6090$  ; d'après la table V, en prenant  $r = 434^m77$ , on trouve  $\frac{a}{c} = 0,4475$ , et  $a = 0,4475 \times 224,4 = 100^m4$ .

Dans le cas où le tir aura lieu sur un terrain horizontal, il suffira de faire  $\tan \epsilon = 0$ .

## Déviation des projectiles.

### 24. Déviation.

Si un projectile sortait toujours de l'arme dans la direction de l'axe, et s'il n'était soumis qu'à l'action de la résistance de l'air dans la direction de son mouvement de translation et à celle de la pesanteur, il suivrait exactement la trajectoire qui a été déterminée plus haut, et la question du tir des armes à feu et des bouches à feu serait bien simple. On obtiendrait facilement, dans chaque cas particulier, l'angle et la vitesse de projection qui permettraient d'atteindre sûrement le but proposé.

Mais, comme on le verra, le projectile est soumis à l'action d'autres forces qui rendent son mouvement irrégulier et donnent au tir une incertitude qui croît rapidement avec les distances.

On regarde comme *normale* la trajectoire qui résulte des premières forces, et l'on nomme *déviation* les quantités dont le projectile s'en écarte dans son trajet, en vertu des autres forces. Ces écarts, souvent très-considérables, ont lieu, lors même qu'à chaque coup l'arme serait dirigée de la même manière, qu'elle recevrait une charge de poudre de même poids, une balle de même diamètre et de même poids.

On peut atténuer et réduire de beaucoup ces déviations, tant par la forme du projectile que par celle de l'arme.

### CAUSES DES DÉVIATIONS.

#### 25. Mouvement de l'arme.

Il y a plusieurs causes de déviations : les unes agissent jusqu'au moment où le projectile sort du canon, et les autres durant tout le trajet du projectile dans l'air. Les premières ont pour effet de modifier la vitesse et la direction initiales du projectile ; les autres causes agissent d'une manière continue. Celles-ci doivent être considérées comme des forces accélératrices et être assimilées à la pesanteur, avec cette différence qu'elles agissent en des sens divers et avec des intensités variables d'un projectile à l'autre, et qu'elles varient aussi durant le trajet de chaque projectile.

Les déviations initiales avec les fusils et les autres armes portatives que l'on dirige et que l'on tire à la main peuvent tenir à ce qu'au moment où le tireur appuie le doigt sur la détente pour faire feu, l'effort qu'il produit fait légèrement abaisser l'arme, et à ce qu'au moment du tir, l'action des gaz sur le fond du canon tend à faire tourner l'arme autour de son point d'appui sur l'épaule de l'homme et par conséquent à la faire relever.

Cet effet, qui n'existe pas pour les bouches à feu posées sur affût, est d'autant plus sensible que les armes portatives sont moins longues. On a en effet reconnu que, dans le fusil, la ligne de projection était moyennement un peu au-dessous de la position de l'axe du canon au moment où le tireur vise, tandis qu'avec le mousqueton de cavalerie elle est notablement au-dessus; le relèvement du pistolet de cavalerie est encore plus considérable (\*). D'après cela, on doit admettre que la direction moyenne de la ligne de projection ne sera pas nécessairement le prolongement de l'axe du canon.

Des effets analogues se produisent dans le plan horizontal par le mouvement du corps du tireur, par suite de la pression que l'arme exerce sur son épaule droite, en dehors de la verticale qui passe par son centre de gravité; mais ils sont moins prononcés.

Ces effets sont d'autant plus grands, que le poids de la balle, relativement à celui de l'arme, est plus considérable.

## 26. *Vibrations des canons de fusil.*

On a reconnu que les canons de fusil éprouvent des vibrations, tant dans le sens vertical que dans le sens horizontal, et que l'extrémité du canon décrit une spirale elliptique dont le grand axe est vertical. Ainsi, avec un canon de fusil d'infanterie de 1<sup>m</sup>08 de longueur, avec la balle et la charge de poudre en usage, et avec la résistance qu'oppose l'épaule d'un tireur, l'étendue des vibrations est de 0<sup>m</sup>005 dans le sens vertical, et de 0<sup>m</sup>0025 dans le sens horizontal. Lorsque le canon du fusil est entièrement libre, les vibrations dans l'un et dans l'autre sens sont réduites à 0<sup>m</sup>0005.

Dans un fusil monté, tiré à l'épaule, les vibrations verticales et horizontales sont respectivement de 0<sup>m</sup>0019 et de 0<sup>m</sup>0011. Les différences dans la direction de la balle au départ, qui résultent de cette vibration, peuvent produire, à 200 mètres, des déviations respectives de 0<sup>m</sup> 70 et 0<sup>m</sup>40.

Les vibrations, et par suite les déviations, augmentent en même temps que la résistance au recul et que le poids de la charge de poudre. On voit par là quelles précautions on doit prendre pour assurer la justesse du tir et quelle influence peuvent avoir la forme et le poids du canon des armes à feu.

## 27. *Déviations dans les armes rayées en hélice.*

Dans les armes à feu rayées en hélice, la balle de plomb forcée dans les rayures ne peut

---

(\*) Expériences faites à Vincennes pour la détermination des règles de tir des armes à feu de l'infanterie et de la cavalerie (*Mémorial d'artillerie*, n° 7, page 333.)

pas balloter ; néanmoins, elle ne s'échappe pas nécessairement dans la direction de l'axe. En effet, si le centre de gravité de la balle n'est pas exactement sur l'axe du canon, il décrit, dans l'arme, une hélice dont le pas est celui des rayures, et il suit la tangente à l'hélice au point extrême, lorsque la balle s'échappe du canon.

La déviation est d'autant plus grande, que les filets de l'hélice sont plus inclinés. Par exemple, si une balle sphérique, dans laquelle le centre de gravité se trouve à un dixième de millimètre de l'axe du canon, est forcée dans une carabine de chasseurs, autrefois en usage en France, et dont le pas, très-grand, est égal à 0<sup>m</sup>226, il y aura, par suite de cette excentricité, une dérivation qui sera de 0<sup>m</sup>05 seulement à 600<sup>m</sup>. Avec le mousqueton d'artillerie dont le pas des rayures est de 2<sup>m</sup>, la déviation due à la même excentricité serait de 0<sup>m</sup>07 à 200<sup>m</sup>. Avec le pistolet d'officier de cavalerie, dont le pas est de 0<sup>m</sup>54, la déviation serait de 0<sup>m</sup>,06 à la distance de 50 mètres.

Une excentricité égale à 0<sup>m</sup>0001 se présente dans les balles sphériques ordinaires. Il suffit pour cela qu'il s'y rencontre un vide dont le volume soit  $\frac{1}{10}$  de celui de la balle, et dont le centre soit éloigné du centre de figure de la balle d'une quantité égale aux deux tiers du rayon. On estime, d'ailleurs, d'après la position et le volume qu'affecte ordinairement ce vide, que l'excentricité des balles sphériques est moyennement de  $\frac{1}{10}$  de millimètre.

On voit par là quelles sont les précautions à prendre pour éviter les causes d'excentricité dans la fabrication des balles, et pourquoi il importe que, dans le chargement, le vide qui produit cette excentricité soit placé dans l'axe du canon.

## 28. *Influence des différences dans les dimensions des balles, dans leur poids et dans la nature de la poudre, sur la vitesse initiale des balles.*

Des différences dans le poids et dans le diamètre du projectile ont pour effet de faire varier la vitesse de ce projectile, et par conséquent la trajectoire. Il en est de même des petites différences dans la nature de la poudre à chaque coup, différences qu'on ne peut éviter entièrement, quelques précautions qu'on prenne.

D'après des expériences au pendule balistique avec la balle sphérique de 0<sup>m</sup>0167 de diamètre, avec la charge de 9 grammes dans le fusil d'infanterie, la vitesse moyenne est d'environ 450<sup>m</sup> par seconde. La vitesse de la moitié des coups s'en écarte de moins de 10 mètres, l'autre moitié s'en écarte davantage ; la moyenne des écarts à chaque coup est de 12<sup>m</sup>50. Il y a un dixième des coups où la vitesse s'écarte de 30 mètres au moins.

Au moyen des formules qui ont été données (art. 22), on peut reconnaître l'influence qu'a chacune de ces variations sur l'élévation du point atteint.

## 29. *Déviation due au vent.*

Parmi les causes qui font dévier un projectile durant son trajet dans l'air, celle du mouvement de l'atmosphère, ou du vent, est la plus facile à apprécier ; elle l'est particulièrement dans le tir des projectiles sphériques, sous de très-petits angles, au-dessus de l'horizon.

En effet, on voit facilement, d'une part, que la déviation croît avec la vitesse du vent et





## Mouvement de rotation des projectiles.

### 30. *Mouvement de rotation dû à la pression sur la paroi inférieure de l'âme.*

Lorsqu'un projectile sphérique et homogène est placé dans un canon contre la charge de poudre, il repose naturellement sur la paroi inférieure de l'âme et il laisse, à la partie supérieure, une sorte d'évent.

Lorsque la charge de poudre est enflammée, une portion du gaz agit sur le projectile et le pousse; une autre portion s'écoule par la partie supérieure et exerce sur le projectile une pression considérable de haut en bas. De la combinaison de ces deux effets résulte un frottement qui agit au point de contact des deux surfaces, perpendiculairement au rayon du projectile et dans la direction de l'avant à l'arrière.

De l'action de cette force tangentielle, pendant toute la durée du contact, résulte pour le projectile un mouvement de rotation en même temps que la pression des gaz de la poudre lui imprime un mouvement de translation. Le premier a lieu autour d'un axe qui est perpendiculaire à la fois au rayon passant par le point de contact et à la direction du mouvement de translation. Quand le contact cesse, le projectile conserve le mouvement de rotation qu'il a acquis, tandis que sa vitesse de translation augmente durant tout son trajet dans l'âme. Il en sort ainsi sous une direction un peu plus élevée que l'axe de l'âme et se meut dans l'air animé de son double mouvement. Ce projectile, après avoir quitté la paroi inférieure, pourra, si l'âme est assez longue, en frapper la paroi supérieure. Le choc, dans cette partie, altérera la vitesse de rotation, et en outre la direction du mouvement de translation sera plus abaissée que celle de l'axe. Un ou plusieurs nouveaux chocs pourront encore avoir lieu et produire des effets analogues.

Fig. 8.



### 31. *Mouvement de rotation dû à l'excentricité.*

La non-homogénéité de la matière des projectiles, les vides qui se produisent dans la coulée, sont cause, comme on l'a déjà dit, que le centre de gravité ne concorde pas avec le centre de figure. La distance de ces centres, ou l'excentricité, est, en général, très-faible, mais elle suffit pour produire un mouvement de rotation sensible.

Supposons un projectile sphérique et excentrique (fig. 9), reposant sur la paroi inférieure de l'âme; soit *C* le centre de figure et *G* le centre de gravité; *CG* sera l'excentricité. Admettons que la pression des gaz s'exerce d'une manière uniforme sur l'hémisphère postérieur, leur résultante *P* passera par le point *C*. Le centre de gravité n'étant pas sur cette

Fig. 9.



résultante, il y aura un mouvement de rotation, outre le mouvement de translation; ce dernier aura lieu comme si toutes les forces étaient appliquées au centre de gravité du projectile. La force accélératrice qui produit le mouvement de rotation est proportionnelle à la résultante de ces forces et à la perpendiculaire  $GI$  abaissée du point  $G$  sur  $AC$ . Cette distance varie à chaque instant; elle est à son maximum lorsque  $GC$  est perpendiculaire à  $CA$ ; elle est nulle lorsque  $GC$  est sur  $CA$ . Elle varie peu durant le trajet du projectile dans l'âme.

Par exemple : pour une balle de fusil d'infanterie qui reçoit une vitesse initiale de translation de  $450^m$ , si l'excentricité était d'un vingtième de millimètre, et que la ligne des centres fût perpendiculaire à l'axe du canon, la vitesse de rotation de la balle serait de 120 tours par seconde, et elle ne ferait que  $\frac{1}{10}$  de tour durant son trajet dans l'âme.

On atténue l'effet de cette excentricité sur le mouvement de rotation en plaçant la balle dans le canon, de façon que le jet et, par suite, la cavité vide, soient du côté de la charge; le centre de gravité est alors du côté de la bouche et, par suite, dans la position la plus favorable.

Le sens du mouvement de rotation est déterminé par celui du centre de figure, lequel est entraîné plus rapidement que le centre de gravité.

### 32. Influence de la position relative des axes principaux d'inertie et de l'axe de rotation.

Lorsque le projectile est sorti de la bouche à feu, son mouvement de rotation dans l'air continue sans être notablement ralenti par l'action de ce fluide. Mais, en général, l'axe de rotation ne reste ni fixe dans le projectile, ni parallèle dans l'espace.

Il y a, dans un corps de forme quelconque, trois lignes principales que l'on nomme les axes d'inertie. Autour du premier, le mouvement de rotation donne le moment d'inertie maximum; autour du second, le moment d'inertie est un minimum. Chacun d'eux jouit de cette propriété que, quand il sert d'axe de rotation, le mouvement persévère autour de cet axe, et que si, par une cause étrangère, l'axe de rotation est déplacé d'une petite quantité limitée dans le corps, il changera à chaque instant, mais se rapprochera de l'axe principal d'inertie.

L'axe du plus petit moment d'inertie jouit de cette propriété à un moindre degré que l'axe du plus grand moment, c'est-à-dire que la limite du déplacement qu'il peut subir est moins considérable que dans le premier cas.

On voit que, quand l'une de ces lignes sert d'axe de rotation, la direction du mouvement de rotation est stable; dans les autres cas, elle est instable. Dans un ellipsoïde à trois axes inégaux, par exemple, les trois axes de figure de l'ellipsoïde sont les axes principaux; le plus petit est celui du plus grand moment d'inertie; le plus grand axe celui du plus petit moment. Dans une balle sphérique aplatie, comme dans le chargement des carabines des chasseurs, *mod.* 1842, le diamètre suivant lequel est fait l'aplatissement est l'axe du plus grand moment d'inertie. Dans une balle cylindrique dont la longueur est plus grande que le diamètre, l'axe du cylindre est l'axe du plus petit moment d'inertie. Tout axe perpendi-

culaire au premier, et passant par le milieu de la longueur, est un axe du plus grand moment d'inertie.

Si une balle sphérique était parfaitement homogène, tous les moments d'inertie seraient égaux, et il n'y aurait, dans le mouvement de rotation, aucune cause nécessaire du changement de l'axe de rotation; mais, s'il y a un petit vide éloigné du centre, le diamètre de la balle qui passe par le centre de ce vide, supposée de forme régulière et allongée suivant le rayon, est l'axe du plus grand moment d'inertie.

On peut constater facilement la propriété de stabilité de l'axe du plus grand moment d'inertie. On prend un disque de métal, comme une pièce de monnaie, un décime, par exemple, et on fixe un fil de 3 à 4 décimètres de longueur à un point de la surface en dehors de l'axe; on tient ensuite ce fil entre les doigts, et on lui imprime un mouvement de rotation; on voit bientôt le disque tourner autour de la verticale qui passe par le point d'attache; l'axe conserve d'abord, relativement à la verticale, l'inclinaison qu'il avait au repos: puis à mesure que la vitesse de rotation augmente, l'axe du disque se rapproche de la verticale. Le disque tourne ainsi autour de l'axe du plus grand moment d'inertie, et se soulève malgré la pesanteur.

Si l'on remplace le disque par un cylindre, ayant, en longueur, 10 à 15 fois son diamètre et qu'on le fixe au fil par un point autre que son milieu, l'axe du cylindre, d'abord peu éloigné de la verticale, s'en éloignera de plus en plus en se rapprochant du plan horizontal à mesure que la vitesse de rotation augmentera.

**33. Par l'effet de son mouvement de rotation un projectile dévie de la ligne qu'il suivrait sans ce mouvement. La déviation a lieu dans le sens du mouvement de l'hémisphère antérieur.**

Considérons un projectile de forme sphérique qui soit animé à la fois d'un mouvement de translation suivant A B, *fig. 10*, et d'un mouvement de rotation suivant C D. Pour plus de facilité dans les expressions, nous supposons que l'axe de rotation est vertical et que l'hémisphère antérieur se meut de droite à gauche pour l'observateur qui voit fuir le projectile devant lui. De cette disposition, il résulte que les points situés sur l'hémisphère de droite se meuvent dans le même sens que le centre de gravité, et que les points de l'hémisphère de gauche se meuvent dans le sens opposé; les premiers auront, par rapport à l'air, une vitesse relative plus grande que ceux de l'hémisphère de gauche. Le déplacement de l'air se fera donc avec moins de facilité à droite qu'à gauche, et par suite, la densité du fluide et la pression seront plus grandes à droite que du côté opposé.

Fig. 10.



Il résulte de là qu'il n'y a plus symétrie entre les résistances exercées autour de la direction du mouvement de translation, et que les résistances étant plus grandes sur l'hémisphère de droite, la pression sera, de ce côté, plus considérable qu'à gauche, et agira de manière à faire dévier le projectile de droite à gauche, c'est-à-dire dans le même sens que le mouvement des points de l'hémisphère antérieur. Cet effet croîtra avec la vitesse de translation et avec la vitesse de rotation.

Si l'axe de rotation, tout en restant dans le plan vertical de projection, fait un angle aigu

avec la direction du mouvement, l'excès des vitesses absolues des points de l'hémisphère de droite sur les vitesses absolues des points symétriquement placés de l'hémisphère de gauche sera moindre; par conséquent, les densités et les pressions de l'air qui s'en suivent présenteront des différences moindres que dans le premier cas, et, par suite, les déviations qu'elles produiront seront moins considérables.

Enfin, si l'axe de rotation se confond avec la direction du mouvement, il y aura égalité dans toutes les résistances symétriquement disposées, et le mouvement de rotation ne produira aucune déviation.

Si l'axe de rotation n'est ni l'axe du plus grand moment d'inertie, ni celui du plus petit moment, sa position ne sera qu'instantanée, et elle variera dans le corps en même temps que sa direction variera dans l'espace; alors, la déviation aura lieu dans une direction et avec une intensité variables à chaque instant.

Cette direction pourra même, si le changement de l'axe de rotation est assez rapide, décrire plus d'une révolution durant le trajet du projectile, et produire ainsi une trajectoire très-différente de celle qu'elle aurait décrite, sans ce mouvement de rotation. Cela explique certaines déviations qui paraissent extraordinaires, et cela fait voir qu'un projectile, qui se dirige d'abord à droite de l'observateur, peut passer ensuite à gauche en traversant le plan vertical de tir.

Quelques puissances font usage d'obus rendus excentriques à dessein et que l'on emploie en plaçant constamment le centre de gravité au-dessous du centre de figure; de cette manière on obtient sûrement un mouvement de rotation dans lequel l'hémisphère antérieur se meut de haut en bas : l'expérience montre que ces projectiles dévient tous du même côté, comparativement à des obus non excentriques, et qu'ils donnent des portées plus courtes : cette disposition a pour objet de diminuer la divergence des projectiles d'un coup à l'autre, mais elle n'y remédie pas complètement.

#### 34. *Moyens de diminuer les déviations des projectiles.*

Les principales déviations des projectiles sont dues à leur mouvement de rotation dans l'air, particulièrement quand la direction de l'axe de rotation est variable dans le trajet : aussi doit-on s'attacher à empêcher ou à régler ce mouvement. C'est ainsi qu'en fixant à la partie postérieure d'une balle une petite tige de fer qui empêche le mouvement de rotation, on diminue beaucoup les déviations.

#### 35. *Emploi des rayures en hélice dans les armes pour imprimer un mouvement de rotation aux balles.*

On règle le mouvement de rotation des balles de fusil en forçant les projectiles à s'engager dans les rayures en hélice tracées dans l'intérieur des carabines. La balle prend ainsi à la fois un mouvement de rotation autour de l'axe de l'arme et un mouvement de translation le long de cette ligne, et comme elle conserve ce mouvement de rotation dans l'air, les résistances se trouvent symétriquement réparties, et la pression de l'air n'est plus une cause de déviation.

Mais, si le centre de gravité ne se trouve pas exactement sur l'axe, il en résulte d'abord

qu'au départ, comme on l'a déjà vu (art. 27), le centre de gravité de la balle suit une ligne qui diffère un peu de l'axe du canon. Par suite, l'axe de rotation ne se confond pas avec la trajectoire; l'écart qui en résulte dans la direction est d'autant plus grand que le pas de l'hélice est plus petit; ce qui fait voir que, sous ce rapport, il y a un inconvénient à avoir des rayures très-inclinées.

Si, de plus, l'axe de rotation n'est pas exactement l'un des axes principaux d'inertie, la direction de cet axe sera constamment variable, et cette variation pourra devenir très-considérable et produire de grandes déviations. Il est important que l'axe de rotation se confonde avec l'axe du plus grand ou du plus petit moment d'inertie, ou qu'il s'en écarte très-peu. On obtient cet effet par la forme de la balle. Ainsi, une balle aplatie dans un canon à rayures en hélice, tournant par suite autour de l'axe du plus grand moment d'inertie, présente de la stabilité dans le tir, c'est-à-dire, que l'axe de rotation ne s'écartera pas beaucoup de sa position première, et que, s'il s'en écarte, il tendra à y revenir. Elle présente même plus de stabilité qu'une balle longue.

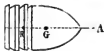
On remarque, en effet, que les balles aplaties frappent le but, même quand il est très-éloigné, par l'hémisphère qui était primitivement et qui est resté en avant. Les balles longues jouissent de la même propriété, quand le trajet n'est pas grand. Mais, quand le trajet est grand, la courbure de la trajectoire fait que l'axe de rotation s'écarte notablement de la tangente à la trajectoire, qui est la ligne suivant laquelle s'exerce l'action de la résistance de l'air; cette divergence, constamment croissante, dans les deux lignes, et les petites inégalités de la surface font disparaître la symétrie des résistances sur la surface et, par suite, les conditions de stabilité; les causes de déviations s'accroissent; l'axe de rotation dans la balle longue se rapproche alors de l'axe du plus grand moment d'inertie, qui est perpendiculaire à l'axe du cylindre, et la balle ne frappe plus par la partie qui était primitivement en avant.

### 36. *Stabilité de l'axe de rotation dans les balles oblongues.*

La stabilité de l'axe de rotation des projectiles peut être augmentée par des résistances résultant de leur forme et agissant en arrière du centre de gravité. La balle oblongue adoptée en France en 1846 et la balle creuse adoptée en 1857, jouissent de cette propriété.

Si G est le centre de gravité de la première balle (fig. 11), GA étant la direction du mouvement de translation, l'action de l'air est moindre sur la partie antérieure de forme arrondie, conique, ogivale ou hémisphérique, que sur la partie postérieure sur laquelle se trouvent pratiquées des rayures circulaires; il résulte de là que le point d'application de la résultante de ces forces est un point R, situé en arrière du point G. Cela aurait également lieu si l'axe de symétrie était un peu écarté de la direction du mouvement. Cette disposition donne à la balle une stabilité qui augmente celle qui résulte du mouvement de rotation autour de GA.

Fig. 11.



Il résulte de là que, si, par une cause quelconque, la direction de l'axe de symétrique de la balle tend à changer de position, en tournant autour de son centre de gravité, et qu'elle soit déjà devenue un peu oblique à la direction du mouvement (fig. 12), la résistance de l'air agira alors suivant BR parallèlement à GA, avec un bras de levier DR égal à la perpendiculaire DR, abaissée du point R sur AG, pour rapprocher l'axe de rotation SR de la ligne GA, c'est-à-dire de la direction du mouvement de translation.

Les rayures circulaires EF, HK, LM, pratiquées sur la surface du cylindre, augmentent beaucoup l'action de l'air à la partie postérieure du côté FKM qui s'est éloigné de la ligne GA; tandis que, du côté opposé LHE, elles échappent à l'action directe de l'air. Il arrive par là que le centre de résistance R n'est plus sur l'axe de figure, mais bien en quelque point comme R', situé en dehors de l'axe de symétrie RS, et par conséquent plus éloigné que ne l'est ce point R de la direction GA du mouvement du centre de gravité. Il résulte de là que la présence des rayures augmente l'action latérale de l'air et contribue beaucoup à rapprocher l'axe GS de la direction du mouvement, et par conséquent à augmenter le moment de stabilité de la balle.

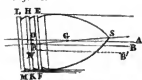
### 37. Déviation particulière aux balles oblonques.

Le centre de gravité G, par suite de l'action de la pesanteur, décrit une courbe qui tourne sa concavité du côté du sol; mais dans le mouvement de la balle, l'axe GS (*fig. 13*) ne prend pas immédiatement la direction de la tangente à cette trajectoire. Il résulte de là

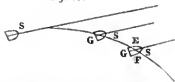
que, dans son trajet, cet axe fait toujours avec la tangente à la trajectoire un petit angle dont l'ouverture est tournée vers le but. La partie inférieure SF de la balle se présente donc à l'action de l'air sous une certaine obliquité; il résulte de là une composante dirigée de F vers E, qui fait dévier le projectile de bas en haut, et qui, par conséquent, donne une trajectoire moins courbée que celle qui appartiendrait à un projectile sphérique de même poids, ayant même vitesse initiale, et qui éprouverait de la part de l'air une résistance égale dirigée suivant la tangente à la trajectoire; elle donne comparativement, sous un même angle de projection, une trajectoire plus relevée et des portées plus grandes.

Par suite de l'inclinaison de l'axe de la balle sur la trajectoire, et de la forme des rayures, la densité et la pression de l'air se trouvant plus considérables dans la partie inférieure que dans la partie supérieure, celle-là, par les aspérités naturelles de la balle et par celles qui proviennent des rayures du canon, exerce sur l'air une action plus considérable que la seconde et éprouve une résistance proportionnée; il résulte de là une composante perpendiculaire au plan de projection et dirigée dans le sens opposé au mouve-

*Fig. 42.*



*Fig. 43.*



ment de la partie inférieure, par conséquent dans le même sens que le mouvement de la partie supérieure; cette composante fait dériver la balle de ce dernier côté; ce sera donc à la droite de l'observateur pour le sens ordinaire des rayures.

L'influence du mouvement de rotation et la stabilité de la direction de l'axe de figure des balles animées d'un mouvement de rotation sont bien démontrées par l'expérience. On obtient particulièrement une justesse extrêmement remarquable du tir bien dirigé des balles oblongues. La déviation latérale avec ces balles est assez sensible pour qu'on ait à en tenir compte aux grandes distances.

On reconnaît la déviation particulière aux balles oblongues, nommée aussi *dérivations*, en comparant les ordonnées observées dans le tir, aux ordonnées calculées comme pour une balle sphérique. Ainsi avec la balle creuse du poids de 32<sup>e</sup> tirée à la charge de 4<sup>e</sup>5 dans le fusil d'infanterie rayé, en prenant 345<sup>m/s</sup> pour la vitesse initiale et  $A = 0,019$  pour le coefficient de la résistance de l'air, on trouve que l'abaissement, au-dessous de la ligne de tir, serait de 13<sup>m</sup>60 à 400<sup>m</sup>. L'abaissement observé n'étant que 10<sup>m</sup>70, on en conclut qu'il y a eu une déviation verticale de 2<sup>m</sup>90.

Cette déviation peut être comparée à celle que produirait le vent, s'il agissait verticalement de bas en haut sur une balle sphérique de même diamètre et de même poids; la vitesse du vent devrait être dans ce cas (art. 29) de 3<sup>m</sup>40. Cette considération permet de calculer la déviation aux autres distances.

La déviation horizontale est du même genre, mais moins considérable.

### 38. *Variations dans les hauteurs de la trajectoire et dans les portées dues à des différences dans la densité de l'air.*

La résistance que les projectiles éprouvent durant leur trajet dans l'air, étant proportionnelle à la densité de l'air, les changements de la température, de la pression barométrique et de l'état hygrométrique, qui font varier cette densité, ont sur la trajectoire et sur les portées une certaine influence. Il est utile de l'apprécier dans quelques cas. Par exemple, un abaissement de 15° dans la température et une élévation de 0<sup>m</sup>03 dans la hauteur barométrique produiraient un abaissement de 0<sup>m</sup>023 sur la trajectoire de la balle du fusil d'infanterie à la distance de 200<sup>m</sup>, et une diminution de portée de 1<sup>m</sup>12. Un abaissement de 1° dans la température ou une élévation de 0<sup>m</sup>004 dans le baromètre produisent également un abaissement de 0<sup>m</sup>001 à la distance de 200<sup>m</sup>, et une diminution de portée de 0<sup>m</sup>05. Ces quantités étant très-faibles, on voit qu'on ne doit pas attribuer une grande importance aux variations de la température ou de la pression de l'air.

## QUATRIÈME LEÇON.

### Du tir des armes.

#### 39. *Considérations générales sur le tir des armes.*

La trajectoire que décrit dans l'air un projectile dont on connaît le diamètre et le poids dépend essentiellement de l'angle et de la vitesse de projection.

Dans les armes à feu et dans les bouches à feu que l'on emploie en campagne, le poids de la charge et celui de la cartouche sont fixés à l'avance, et l'on doit déterminer l'angle de projection de manière à atteindre le but. Dans d'autres cas, comme dans le tir des mortiers, on se donne l'angle de tir et l'on cherche le poids de la charge de poudre de manière à obtenir la vitesse initiale qui fournit la portée demandée.

Dans d'autres cas, on détermine à la fois la charge de poudre et l'angle de projection de manière à arriver au but sous une inclinaison donnée.

Dans le premier cas, celui des canons et des armes à feu, le tir a toujours lieu sous des angles très-peu élevés, de sorte que (art. 17) la trajectoire conserve une forme et une position constantes relativement à l'axe du canon.

#### 40. *Pointage des bouches à feu et des armes à feu. Ligne de mire, ligne de tir, ligne de projection, but en blanc.*

Pour diriger une arme à feu, il y a deux conditions à remplir, savoir : 1° placer l'axe de cette arme à feu dans le plan vertical du point à battre; 2° lui donner l'inclinaison nécessaire pour que le projectile atteigne ce point.

Pour que cela puisse se faire facilement, l'arme à feu et la bouche à feu portent deux points placés dans le plan de symétrie qui contient l'axe du canon; l'un de ces points est l'*encoche du fond de la visière* du côté de la culasse; l'autre est, du côté de la bouche, le point le plus élevé, ou sommet, d'une pièce de métal que l'on nomme *guidon*.

La ligne droite ou le rayon visuel qui passe par ces deux points est la *ligne de mire*.

Pour diriger une arme à feu, on la tient de façon que le plan de symétrie de l'arme soit vertical, et que la ligne de mire coupe en un point convenablement élevé la verticale du point à battre. Il résulte de là que la trajectoire coupera la verticale et passera par le but. Les hauteurs du point visé au-dessus du but, lesquelles dépendent de la distance, doivent être déterminées à l'avance; elles forment les *règles de tir*.

On nomme *ligne de tir* le prolongement de l'axe du canon. L'angle de cette ligne avec le plan horizontal est l'*angle de tir*.

Dans les armes à feu, la hauteur de la visière, au-dessus de l'axe du canon, est plus grande que la hauteur du guidon, de sorte que la ligne de mire rencontre la ligne de tir en avant du canon. L'angle très-aigu qu'elle fait avec cet axe se nomme *angle de mire*. Souvent, pour le préciser davantage, on le nomme *angle de mire naturel*.



Quand la ligne de mire est horizontale, l'angle de tir est égal à l'angle de mire ; mais comme la ligne de projection véritable peut différer de l'axe du canon, l'angle de projection n'est pas toujours égal à l'angle de tir.

La ligne de mire coupe la trajectoire en deux points, l'un près de la bouche, l'autre à une certaine distance. Il résulte de là que, quand on est à une distance du but égale à celle de cette seconde intersection, l'on doit diriger la ligne de mire sur le but à atteindre ; ce point, cette seconde intersection de la ligne de mire et de la trajectoire, est nommé le *but en blanc*. La distance de ce point à la bouche est la *distance du but en blanc*. On suppose que la ligne de mire est dans un plan horizontal, ou qu'elle n'en diffère pas beaucoup.

#### 41. Règles de tir avec la ligne de mire naturelle.

Depuis la bouche du canon jusqu'à la première intersection, la trajectoire est au dessous de la ligne de mire ; elle passe ensuite au-dessus, s'en éloigne d'abord, puis s'en rapproche jusqu'au but en blanc, où elle passe au dessous et s'en éloigne de plus en plus.

De ces observations, on tire les conséquences suivantes :

1° Si le but est à la distance de l'une ou de l'autre des deux intersections, il faut viser directement sur le point à battre ;

2° Si le but est entre la bouche du canon et la première intersection, il faut viser au-dessus ; mais, dans la pratique, cette quantité est si faible, comparativement à l'étendue des corps à frapper, et la première intersection est si rapprochée de la bouche du canon, que, jusqu'à ce point, on regarde comme se confondant ensemble la ligne de mire et la trajectoire ;

3° Si le but est entre les deux intersections, il faut viser au-dessous de quantités qui varient avec les distances ;

4° Si le but est au delà de la seconde intersection, il faut viser au-dessus de quantités qui augmentent avec la distance.

Ces règles sont applicables aux bouches à feu posées sur les affûts. Le plan qui contient la ligne de mire est mené par l'axe du canon perpendiculairement à l'axe des tourillons. Le plan est vertical quand l'axe des tourillons est horizontal.

#### 42. Détermination de l'angle de mire.

L'angle de mire est déterminé d'après les dimensions de l'arme. Soit, dans une arme à feu portative (*fig. 14*),  $AB = r$ , la distance du sommet du guidon à l'axe  $OD$  du canon ;  $CD = R$ , la distance du fond  $C$  de la visière au même axe  $OD$ , et  $l$  la distance  $AD$  du fond de la visière au sommet du guidon, mesurée parallèlement à cet axe ; soit aussi, dans un canon,  $CD = R$  le demi-diamètre de la plate-bande de culasse,  $AB = r$  le demi-diamètre au plus grand renflement du bourrelet et  $l$  la distance qui sépare ces cercles.



Si, par le point B, on mène une ligne BG parallèle à l'axe, l'angle CBG sera l'angle de mire; en le notant  $m$ , on aura  $\tan m = \frac{CG}{BG}$ , or  $CG = CD - BA = R - r$ ; on aura donc  $\tan m = \frac{R-r}{l}$ .

On doit se rappeler ici que la balle ne sortant pas toujours de l'arme suivant l'axe du canon, il en résulte que, quand la ligne de mire est horizontale, l'angle de projection  $\varphi$  n'est pas nécessairement égal à l'angle de mire. Il y a une différence entre  $\varphi$  et  $m$ , qui peut varier à chaque coup, et dont il est important de déterminer la moyenne par l'expérience pour chaque arme.

### 43. Règles de tir avec la hausse. — Ligne de mire artificielle.

Lorsque le point à atteindre est éloigné et que, par suite, la ligne de mire devrait être dirigée à une grande hauteur au-dessus du point à battre, il est presque impossible de faire l'opération avec quelque précision; on emploie alors une hausse, qu'on ajoute à la culasse, et qui sert à éloigner de l'axe du canon le foud du cran de mire, et, par suite, à augmenter l'angle de mire. On a ainsi une nouvelle ligne de mire qu'on nomme *ligne de mire artificielle*, expression qui la distingue de la ligne de mire sans hausse, ou *ligne de mire naturelle*.

Si l'on détermine la hausse, de façon que la ligne de mire artificielle coupe la trajectoire à la distance donnée du but, il est évident qu'à cette distance on devra pointer de but en blanc. C'est ce mode de pointage qu'on emploie presque exclusivement avec les canons de campagne.

Avec les armes à feu qui sont destinées au tir à de grandes distances, la ligne de mire naturelle ne suffisant pas, et devant varier dans des limites étendues, on a recours à une hausse qui porte plusieurs visières à des hauteurs convenablement choisies. Chacune d'elles donne un but en blanc distinct et une ligne de mire artificielle particulière.

Pour viser dans l'intervalle des deux buts en blanc, on se sert de l'une des hausses, et l'on vise au-dessus ou au-dessous du but d'une quantité qui est déterminée à l'avance; à chaque visière correspond ainsi une règle de tir particulière.

On fait aussi usage d'un curseur muni d'un cran de mire qu'on élève sur une tige plate en métal, et sur laquelle se trouvent des traits indiquant la position du curseur pour les diverses distances.

### 44. Détermination des règles de tir d'une arme.

Si l'on connaît pour une arme la trajectoire relative à une ligne de mire, les ordonnées de cette trajectoire au-dessus de cette ligne de mire, prise pour ligne des abscisses, sont les quantités dont on doit viser au-dessous du but pour l'atteindre. Les ordonnées de la même trajectoire, au-dessous de cette ligne, sont les quantités dont on doit viser au-dessus du but.

Soit  $V$  la vitesse initiale,  $\varphi$  l'angle de projection, rapporté à la ligne de mire supposée horizontale ou peu inclinée;  $x$  les distances ou les abscisses, et  $y$  les ordonnées de la trajectoire.

D'après l'équation connue de la trajectoire (4), on aura  $y = x \tan \varphi - \frac{g x^2}{2 V^2} B$ . On prendra pour  $x$  un certain nombre de valeurs croissant de 25<sup>m</sup> en 25<sup>m</sup> par exemple, s'il s'agit d'un fusil, de 50 en 50<sup>m</sup> ou de 100 en 100<sup>m</sup>, s'il s'agit d'un canon; on calculera les valeurs de  $B$  qui y correspondent. Les ordonnées positives donneront les quantités dont on doit viser au-dessous du but. Les ordonnées négatives donneront les quantités dont on doit viser au-dessus du but.

Pour plus de simplicité, on compte les ordonnées au-dessus de la ligne de mire, au lieu de les compter au-dessus d'une ligne qui passerait par le centre de la bouche du canon; la petite quantité dont on ne tient pas compte peut être négligée.

#### 45. Hausses.

Soit (fig. 15)  $O$  le centre de la bouche du canon,  $OA$  la ligne de tir,  $B$  le sommet du



bourrelet,  $C$  le fond du cran de visière,  $CB$  la ligne de mire,  $M$  le but en blanc, et  $OFMN$  la trajectoire. Le point  $N$  étant au delà du but en blanc et au-dessous de la ligne de mire, on abaissera une ligne  $NP$  perpendiculaire à la ligne de tir, et on la limitera à la ligne de mire en  $P$ ;  $NP$  sera la quantité dont il faut pointer au-dessus du but pour l'atteindre. Si l'on joint le point  $N$  et le sommet  $B$  du guidon par une ligne droite, et qu'on prolonge cette ligne jusqu'à sa rencontre avec le rayon  $OC$  en  $G$ ,  $CG$  sera la hausse à employer pour pouvoir atteindre le but à la distance  $BP$ , en visant le but en blanc,

Les deux lignes  $CG$  et  $NP$  étant parallèles, les deux triangles  $BCG$  et  $BNP$  sont semblables; on aura donc la proportion  $GC : CB :: PN : BP$ , de laquelle on tire  $GC = \frac{CB \times PN}{BP}$ , et, en nommant  $H$  la hausse  $GC$ ,  $b$  l'ordonnée  $PN$  et  $a$  la distance  $BP$ , on aura  $H = b \frac{a}{a}$ .

Les mêmes considérations s'appliquent au tir des armes portatives destinées à tirer à de grandes distances, telles que les carabines à tige, et on arrive à la même relation.

### Application de la balistique au tir des armes portatives.

#### 46. Conditions à remplir dans l'établissement d'un modèle d'arme à feu portative.

La distance à laquelle on peut obtenir d'une arme à feu portative ordinaire l'efficacité nécessaire dépend de la longueur et du diamètre intérieur du canon. La distance à laquelle elle peut agir, comme arme de main, dépend de sa longueur totale. L'augmentation de l'efficacité qui résulte de ces dimensions est limitée par la condition de ne pas dépasser un certain poids, afin que le soldat puisse porter son arme dans la marche et la manier avec

facilité. La longueur du canon est aussi limitée, dans le fusil d'infanterie, par la condition que les soldats à rangs serrés puissent charger les armes facilement.

Le diamètre de la balle doit être inférieur à celui du canon d'une quantité telle que la balle, enveloppée par le papier de la cartouche, laisse un jeu suffisant et qu'on puisse encore l'introduire, ainsi enveloppée, malgré l'encrassement qui résulte d'un tir d'au moins cinquante coups avec le fusil d'infanterie.

Le poids de la charge de poudre est limité dans ce même fusil par la condition de ne donner à l'arme qu'un recul que puisse supporter le tireur dans un tir continu et prolongé : aussi le poids de la charge des armes a-t-il varié généralement en sens inverse de celui de la balle, de manière à donner un recul à peu près constant. La longueur des canons des autres armes à feu portatives et le poids des charges de poudre sont déterminés par des considérations semblables.

Les dimensions extérieures du canon doivent satisfaire aux conditions de solidité. Les élévations du guidon et de la visière doivent être déterminées d'une manière très-précise, et de façon que les règles de tir soient simples et que l'arme puisse être facilement dirigée aux diverses distances, même par des soldats peu exercés.

Vu les dimensions des objets sur lesquels le tir est habituellement dirigé à la guerre, il importe qu'en cherchant à atteindre un homme vers le milieu du corps, on n'ait pas à viser un point plus élevé que le sommet de la coiffure, ou plus bas que les pieds ; autrement l'opération de viser deviendrait très-difficile. Il n'est pas moins important que la distance du but en blanc soit comprise dans celles où l'on fait le plus fréquent usage de l'arme, de façon que, sans connaître précisément la distance du but, on ait la chance de frapper le corps d'un homme en visant le milieu de sa hauteur. Il est très-utile aussi que, en deçà du but en blanc, les élévations de la trajectoire au-dessus de la ligne de mire soient assez faibles pour pouvoir être négligées sans grande erreur, et que, dans tout cet intervalle, on puisse prendre pour règle de viser directement le point à frapper. Une grande vitesse initiale, d'où résulte une trajectoire peu courbée, permet de satisfaire facilement à l'ensemble de ces conditions.

Les armes, en France, n'ont pas toujours satisfait à cet ensemble de conditions. D'après des expériences faites, en 1824, avec la balle de 0<sup>m</sup>01635 pesant 25<sup>g</sup> 6, et le fusil du modèle 1822 du calibre de 17<sup>mm</sup>44, avec la charge de 9<sup>g</sup> 5, dans le fusil à silex et de 9<sup>g</sup> dans le fusil percutant, on avait déterminé la hauteur de la visière, de manière à obtenir une portée de but en blanc de 150<sup>m</sup> ; on visait alors par le fond du cran de mire et par le guidon, en rasant la virole de la baïonnette.

En 1842, on a augmenté le calibre du fusil ; on l'a porté à 0<sup>m</sup>018. On a augmenté également celui de la balle et on l'a porté à 0<sup>m</sup>017 et son poids à 29<sup>g</sup>, mais on a diminué le poids de la charge pour ne pas augmenter le recul ; il est résulté de là que la vitesse de la balle a été moins grande qu'auparavant, que la trajectoire a été plus courbée et qu'elle a coupé la ligne de mire à une moindre distance de la bouche. De plus, on a prescrit de viser par le sommet du guidon, ce qui a diminué l'angle de mire.

En 1848, on a de nouveau modifié la balle ; on a réduit son diamètre à 0<sup>m</sup>0167 et son poids à 27<sup>g</sup>, en conservant le calibre du canon. Cette dernière modification a ramené la



### 48. Formules des vitesses initiales des balles.

Les formules qui suivent sont fondées en partie sur les principes du mouvement des projectiles dans les bouches à feu, et en partie sur des résultats d'expériences.

Soit  $d$  le diamètre et  $L$  la longueur de l'âme d'une arme à feu ;  $b$  le diamètre et  $P$  le poids de la balle ;  $m$  le poids de la charge de poudre,  $l$  sa longueur et  $V$  la vitesse qu'elle imprime à la balle.

En supposant la densité de la poudre égale à 0,950, celle de l'eau étant 1,000, on aura

$$l = \frac{m}{\frac{1}{3} 3,1416 d^2 950}$$

Soient aussi,  $d'$ ,  $l'$ ,  $b'$ ,  $P'$ ,  $m'$ , et  $V'$  des quantités analogues dans une seconde arme qui, pour les dimensions, ne s'écarterait pas trop de la première. Si la proportion du vent (différence  $d - b$  des diamètres de l'âme et de la balle) au diamètre de l'âme diminue ou augmente, la proportion des gaz perdus variera dans le même sens, et la vitesse de la balle augmentera ou diminuera ; on admet que l'augmentation de vitesse, dans les limites en usage, est dans un rapport constant avec la variation dans la proportion du vent, c'est-à-dire avec

$\frac{d-b}{d} - \frac{d'-b'}{d'}$ , et l'expérience a montré qu'avec les armes à feu on a :

$$V' = V + 2000 \left( \frac{d-b}{d} - \frac{d'-b'}{d'} \right)$$

*Exemple :* Si dans le fusil d'infanterie, avec la balle de 0<sup>m</sup>0167, le diamètre 0<sup>m</sup>0180 de l'âme était réduit à 0<sup>m</sup>0178, le vent qui est 0<sup>m</sup>0013 serait réduit à 0,0011, et la vitesse, qui à la charge de 9<sup>e</sup> est 446<sup>m</sup><sup>3</sup>, serait augmentée de

$$2000 \left( \frac{0,0013}{0,0180} - \frac{0,0011}{0,0178} \right) = 21<sup>m</sup><sup>3</sup>$$

et deviendrait 467<sup>m</sup><sup>3</sup>.

Si les diamètres  $d$  et  $b$  et la longueur  $L$  restant les mêmes, les poids  $m$  et  $P$  changent, on aura :

$$V' = V \sqrt{\frac{m' \left( P + \frac{1}{2} m' \right) \log \frac{L'}{l'}}{m \left( P + \frac{1}{2} m \right) \log \frac{L}{l}}}$$

Si la longueur de l'âme ne change pas, le dernier facteur du numérateur et celui du dénominateur disparaissent ; si, au contraire, les poids de la charge et de la balle ne changent pas, ce sont les deux premiers facteurs qui disparaissent.

1<sup>re</sup> *Exemple :* La vitesse de la balle de fusil d'infanterie à la charge de 9<sup>e</sup> étant 446<sup>m</sup>, quelle sera la vitesse à la charge de 8<sup>e</sup> ? On aura  $P = P' = 0^m027$ ,  $m = 0^m009$  ;  $m' = 0^m008$ ,  $P + \frac{1}{2} m = 0,030$ ,  $P' + \frac{1}{2} m' = 0,02967$ ,  $L = L'$  et

$$V' = 446 \sqrt{\frac{0,008 \cdot 0,030}{0,009 \cdot 0,02967}} = 423.$$

L'expérience a donné 422<sup>m</sup> : ce qui est aussi exact qu'on peut l'espérer.

2<sup>e</sup> *Exemple :* Quelle est la vitesse de la même balle dans le fusil de voltigeur dont la

longueur d'âme est 1<sup>m</sup>00? On a  $L = 1^m06$ ,  $L' = 1^m00$ ,  $m = 0.009$ ,  $l = 0^m0372$ ,  $\frac{L}{l} = 28,5$ ;  $\log \frac{L}{l} = 1,454$ ,  $\log \frac{L'}{l} = 1,429$ , et  $V' = 446 \sqrt{\frac{1,429}{1,454}} = 442^{m3}$

Si les diamètres  $d$  et  $b$  variaient en même temps que d'autres quantités, on devrait d'abord tenir compte de la variation du vent, et appliquer ensuite les autres formules.

*Exemple :* Si la longueur du fusil d'infanterie était réduite à 0<sup>m</sup>789, et le diamètre de l'âme à 0<sup>m</sup>0178 (canon du fusil double de voltigeur corse), quelle serait la vitesse de la balle de 0<sup>m</sup>0167, à la charge de 9<sup>g</sup>, sachant que, tirée dans le fusil d'infanterie, elle est 446<sup>m3</sup>?

La réduction du vent seule augmenterait la vitesse de 21<sup>m</sup> et la porterait à 467<sup>m3</sup>; on aurait  $L = 1^m06$ ,  $L' = 0^m789$ ,  $l = 0^m0372$ ,  $\frac{L}{l} = 28,5$ ,  $\log \frac{L}{l} = 1,454$ ,  $\log \frac{L'}{l} = 1,226$ ;

et comme  $m = m'$  et  $P = P'$ , on aura :  $V = 467 \sqrt{\frac{1,226}{1,454}} = 446^{m3}$

L'expérience ayant donné 445 confirme le résultat du calcul, autant qu'on pouvait l'espérer.

La nature de la poudre, la manière de charger et d'autres circonstances, font varier les vitesses de quantités, souvent considérables, indépendamment des valeurs qui entrent dans les formules; il ne faudrait donc pas attribuer nécessairement à celles-ci les différences qu'on pourra rencontrer dans la pratique.

La table qui suit suffit pour calculer les logarithmes qui entrent dans les formules ci-dessus.

Nombre.	Loga- rithmes.	Diffé- rences.	Nombre.	Loga- rithmes.	Diffé- rences.	Nombre.	Loga- rithmes.	Diffé- rences.	Nombre.	Loga- rithmes.	Diffé- rences.	Nombre.	Loga- rithmes.	Diffé- rences.
5,0	0,699	41	10,0	1,000	21	15,0	1,176	14	20,0	1,301	21	25,0	1,427	14
5,5	0,740	38	10,5	1,021	20	15,5	1,190	14	21,0	1,322	20	26,0	1,449	14
6,0	0,778	35	11,0	1,041	20	16,0	1,201	13	22,0	1,342	20	27,0	1,505	13
6,5	0,812	32	11,5	1,061	18	16,5	1,217	12	23,0	1,362	18	28,0	1,515	11
7,0	0,845	32	12,0	1,079	18	17,0	1,230	12	24,0	1,380	18	29,0	1,531	13
7,5	0,875	30	12,5	1,097	17	17,5	1,243	12	25,0	1,398	17	30,0	1,544	12
8,0	0,903	26	13,0	1,114	16	18,0	1,255	12	26,0	1,415	16	36,0	1,558	12
8,5	0,929	23	13,5	1,130	15	18,5	1,267	12	27,0	1,431	16	37,0	1,570	12
9,0	0,954	24	14,0	1,146	15	19,0	1,279	12	28,0	1,447	16	38,0	1,580	12
9,5	0,978	24	14,5	1,161	15	19,5	1,290	11	29,0	1,462	15	39,0	1,591	11
10,0	1,000	21	15,0	1,176	15	20,0	1,301	11	30,0	1,477	15	40,0	1,602	11

#### 49. Détermination de la trajectoire et des règles de tir, par l'expérience.

Pour déterminer les règles du tir avec une arme à feu portative, on procède comme il suit.

Le poids de la charge étant déterminé par les conditions qui ont été exposées plus haut, on choisit les armes dans des conditions régulières, tant pour le calibre que pour les dimensions qui déterminent l'inclinaison de la ligne de mire. On dispose verticalement une cible assez étendue pour qu'on puisse recueillir la totalité ou la presque totalité des coups; ayant, par exemple, 4<sup>m</sup> de base et 4<sup>m</sup> de hauteur. On la place devant une butte de terre, son centre à mi-hauteur et au milieu de la longueur, afin de pouvoir recueillir encore les positions de quelques-unes des balles qui n'atteignent pas la cible.

La cible est divisée par des lignes horizontales, à 0<sup>m</sup>10 de distance les unes des autres,

et numérotées à partir de la ligne qui passe par le centre de la cible ; elle est divisée d'une manière analogue par des lignes verticales.

Sur une ligne tracée sur le terrain dans un plan vertical perpendiculaire à celui de la cible et passant par son milieu, on prend des points situés à des distances de la cible croissant par quantités égales à 25<sup>m</sup> ou à 50<sup>m</sup>.

Dans le tir aux diverses distances, la ligne de mire sera dirigée à chaque coup sur le centre de la cible représenté, d'une manière apparente, par un cercle noir.

La balle ayant frappé en un certain point de la cible, on mesure la distance de ce point d'impact particulier à l'horizontale milieu ; on a ainsi la hauteur du point d'impact rapportée à l'horizontale passant par le point visé.

On mesure aussi la distance du même point d'impact à la verticale passant par le point visé ; et l'on a l'écart du plan de tir, soit à gauche, soit à droite du tireur.

Pour plus de rapidité, on ne mesure ces positions qu'après un certain nombre de coups, 40 par exemple.

On fait la somme des distances des points d'impact qui sont au-dessus et celle des distances des points qui sont au-dessous. On prend la différence de ces sommes et on la divise par le nombre total des coups. On a ainsi la moyenne des hauteurs des points d'impact. Le sens dans lequel doit être comptée la moyenne est celui des coups qui donnent la somme la plus grande.

On opère de la même manière relativement à la distance des points d'impact à la verticale qui passe par le point visé, en distinguant les coups qui sont à droite de ceux qui sont à gauche ; on divise par le nombre des coups l'excès de la plus grande somme sur la plus petite, le quotient donne la déviation horizontale moyenne ; celle-ci doit être comptée à droite ou à gauche, suivant que ce sont les coups de droite ou ceux de gauche qui ont donné la somme la plus grande.

La moyenne des hauteurs des points d'impact et la moyenne des déviations horizontales sont regardées comme l'ordonnée et l'abscisse d'un point particulier, qui est le point central de l'ensemble des coups et que l'on nomme le *point d'impact moyen* ; il se rapporte au point de la ligne de mire prolongée situé à une distance de l'arme égale à celle de la cible.

On recommence à la même distance une seconde, puis d'autres séries. On prend de même, pour chacune d'elles, la hauteur moyenne des points d'impact ; ces hauteurs moyennes diffèrent plus ou moins entre elles : en prenant la moyenne somme des moyennes par série, on a une moyenne générale qui appartient à l'ensemble des coups tirés, et qui laisse, sur la détermination de l'ordonnée de la trajectoire, moins de chances d'erreur qu'une moyenne particulière prise au hasard.

Lorsque les moyennes des séries diffèrent peu entre elles, on a lieu de croire qu'en prolongeant beaucoup le tir, on n'arriverait pas à un résultat notablement différent ; si, au contraire, les moyennes de chaque série diffèrent notablement entre elles, il reste de l'incertitude sur le résultat final.

On pourra apprécier le degré d'incertitude en disposant toutes les moyennes hauteurs



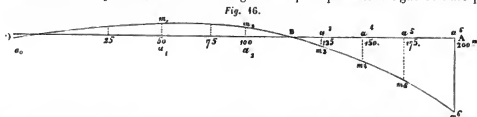
de séries par ordre de grandeur, et en faisant, sur l'ensemble, abstraction de celle qui s'en écarte le plus, soit en plus, soit en moins, et en prenant la moyenne sur les autres. La différence entre ce résultat et le précédent sera d'autant plus faible que le nombre des séries sera plus considérable et que les moyennes se rapprocheront le plus les unes des autres.

On opérera de la même manière pour d'autres distances, en multipliant d'autant plus le nombre des coups que les distances sont plus grandes, et que, par suite, les moyennes présentent entre elles moins de régularité.

Ayant ainsi les moyennes hauteurs des points d'impact, pour diverses distances, on déterminera la relation qui lie les ordonnées entre elles. On peut le faire, soit par un tracé, soit par une formule.

### 50. Tracé de la trajectoire.

Pour tracer la trajectoire, on mène une ligne OA qui représente la ligne de mire pro-



longée, supposée horizontale, et l'on s'en sert pour compter les distances à l'échelle que comporte la grandeur du papier, à celle de 0<sup>m</sup>002 pour 1<sup>m</sup>000, par exemple.

S'il s'agit du tir du fusil d'infanterie à canon lisse, dont l'étendue ne dépasse pas ordinairement 200<sup>m</sup>, on aura tiré particulièrement aux distances de 50<sup>m</sup>, 100<sup>m</sup>, 125<sup>m</sup>, 150<sup>m</sup>, 175<sup>m</sup> et 200<sup>m</sup> ; à cette dernière distance, ce n'est pas trop de 6 à 8 séries de 40 coups.

Au-dessous du point O, on porte une hauteur  $Oa_0$  égale à celle du guidon de l'arme au-dessus de l'axe du canon. A chacune des distances  $Oa_1, Oa_2, \dots$  prises pour abscisses, on porte les hauteurs moyennes  $a_1 m_1, a_2 m_2, \dots$  des points d'impact, prises pour ordonnées, et on a autant de points de la trajectoire du projectile.

Pour mesurer les hauteurs avec plus de précision, on les prend à une échelle plus grande que celle des distances, à celle de 0<sup>m</sup>01 pour 1<sup>m</sup>00, par exemple ; cela les rendra comparativement 50 fois plus grandes que les premières, mais ne changera rien aux relations qu'on déduira du tracé, à la condition, toutefois, qu'on mesurera les abscisses et les ordonnées aux échelles qui s'y rapportent.

Si les ordonnées étaient exactement celles de la trajectoire moyenne, on ferait passer une courbe par tous les points  $m_1, m_2, \dots$ . Mais, comme chacune de ces grandeurs laissera un peu d'incertitude, il arrivera que, pour être régulière, la courbe devra laisser quelques points en dehors ; on la tracera de telle sorte que la somme des distances, à la courbe des points qui sont en dessus, soit à peu près égale à la somme des distances, à cette même courbe, des points qui sont en dessous.

Cela fait, on mesurera, aux distances qu'on voudra, l'ordonnée de la trajectoire ; et on aura la quantité dont on doit viser au-dessous ou au-dessus du but pour l'atteindre, suivant que la trajectoire est au-dessus ou au-dessous de la ligne de mire.

La distance OB du point O au point B où la trajectoire coupe la ligne de mire OA pour la seconde fois, en passant de dessus en dessous, est la portée du but en blanc.

### 51. Détermination de la trajectoire et des règles de tir par le calcul.

On obtiendra des résultats plus précis en faisant usage de l'équation de la trajectoire.

Pour cela, on aura cherché à déterminer, au moins approximativement, pour la charge de poudre que l'on emploie, la vitesse initiale de la balle, soit par des expériences au pendule balistique, soit au moyen des formules qui ont été données plus haut (art. 48).

Pour l'une quelconque des distances où la hauteur du point d'impact au-dessus de la ligne de mire est connue, on cherche l'angle de projection. Si  $a$  est la distance,  $b$  la hauteur moyenne observée, en faisant  $\frac{b}{a} = \tan \varepsilon$ , nommant  $\varphi$  l'angle de projection, on aura, en remarquant que les angles sont très-petits (art. 18 [13]) :

$$\tan \varphi = \tan \varepsilon + \frac{g}{2V^2} B.$$

Rappelons qu'on pourra remplacer  $\frac{g}{2V^2}$  par  $\frac{1}{4h}$  et trouver la valeur de  $h$  dans la table II.

Pour la valeur  $V$  et pour chacune des distances  $a_1, a_2, \dots$ , on calculera  $B$ , et les valeurs de  $\tan \varepsilon$  ou  $\frac{b_1}{a_1}, \frac{b_2}{a_2}, \dots$ , et l'on obtiendra autant de valeurs de  $\varphi$ .

Si les points  $m_1, m_2, \dots$  étaient déterminés avec précision, et que la valeur de  $V$  fût exacte, les valeurs de  $\tan \varphi$  qui y correspondent seraient égales entre elles ; mais, à cause des petites inégalités inévitables dans les résultats d'expériences, il arrivera que les valeurs de  $\tan \varphi$  ne seront pas égales.

Si l'on ne reconnaît pas qu'elles augmentent ou qu'elles diminuent d'une manière constante avec les distances, et si les différences entre elles paraissent seulement accidentelles, on prendra pour  $\tan \varphi$  la valeur moyenne entre toutes les valeurs calculées.

Si les valeurs de  $\tan \varphi$  croissent constamment avec les distances, par exemple, c'est que la valeur que l'on a prise pour  $V$  n'est pas exacte, et qu'elle est trop faible ; il faut essayer une ou deux valeurs plus grandes ; si, au contraire, les valeurs de  $\tan \varphi$  croissent en raison inverse des distances, c'est que  $V$  est trop fort ; il faut essayer une ou plusieurs valeurs de  $V$  plus petites. On arrivera ainsi à une valeur convenable de  $V$ , et on prendra pour  $\tan \varphi$  une valeur moyenne entre celles qui correspondent à chacune des distances  $a_1, a_2, \dots$  (\*).

(\*) On peut, par d'autres formules balistiques, déterminer sans tâtonnement la vitesse et l'angle de projection par la condition que la trajectoire passe par deux points déterminés (Voyez mon *Traité de balistique*, page 116, art. 89). Nous avons indiqué un moyen qui est plus simple, et qui s'applique mieux au cas où l'on a des résultats d'expériences à plus de deux distances.

Connaissant ainsi  $V$  et  $\varphi$  on emploiera la formule :

$$y = x \tan \varphi - \frac{g x^2}{2 V^2}$$

et l'on calculera les ordonnées  $y$  pour chacune des distances 50<sup>m</sup>, 100<sup>m</sup>, 125<sup>m</sup>.....

Les différences entre les valeurs de  $b_1, b_2, \dots$  et les valeurs de  $y$  calculées ne se trouveront pas de mêmes signes.

On se servira de la même formule pour calculer les hauteurs à toutes les distances que l'on voudra, soit intermédiaires entre les autres, soit au delà des plus grandes.

L'emploi des formules sera particulièrement utile, dans le cas où l'on n'aurait les hauteurs de la trajectoire qu'à un très-petit nombre de distances, à deux, par exemple, ou même à une seule lorsque l'on connaîtra la vitesse initiale.

*Exemple :* Avec le mousqueton de gendarmerie tiré à la charge de 6<sup>75</sup> et avec balle sphérique, on a eu les résultats ci-après indiqués :

Distance de la cible. . . . .  
Hauteurs moyennes observées sur 200 coups. . . . .  
Avec la vitesse  $V = 400^m$ , on trouve pour la moyenne des inclinaisons  
 $\tan \varphi = 0,00006$ , qui donne pour les hauteurs de la trajectoire. . . . .

100 <sup>m</sup>	150 <sup>m</sup>	200 <sup>m</sup>
—0 <sup>m</sup> 31	—0 <sup>m</sup> 93	—2 <sup>m</sup> 07
—0 <sup>m</sup> 31	—0 <sup>m</sup> 93	—2 <sup>m</sup> 02
0 <sup>m</sup> 00	0 <sup>m</sup> 00	0 <sup>m</sup> 01

Différences entre les résultats. . . . .

Dans le tir des armes rayées avec des balles oblongues, on tiendra compte de la dérivation due à la forme du projectile par le moyen déjà indiqué (art. 37).

## 52. Les angles de projection diffèrent des angles de tir.

En comparant l'angle de projection, qui résulte du calcul avec l'angle que fait l'axe du canon et la ligne de mire, on trouve généralement une petite différence. Avec le fusil d'infanterie, l'angle de projection est moindre que l'angle de mire ; la différence des tangentes des angles est de 0,00077 et correspond à une différence de 0<sup>m</sup>77 sur une longueur de 1<sup>m</sup>000. C'est comme si, au moment où la balle quitte le canon, le sommet du guidon était au-dessous du rayon visuel d'une quantité égale à 0<sup>m</sup>77. Cette différence pourrait provenir d'un mouvement dans l'arme imprimé par l'action du doigt sur la détente au moment du tir, ou être produite par un effet d'optique dans le pointage. Quelle qu'en soit la cause, il faut en tenir compte dans l'application des formules de balistique au tir.

Le même effet se remarque avec le fusil de dragon et le mousqueton de gendarmerie ; mais avec le mousqueton de cavalerie, qui est court et léger, le contraire a lieu, et l'angle de projection est plus grand que l'angle de mire. On trouve l'explication de ce relèvement de l'arme, dans ce fait que l'arme dans le recul tend à tourner autour de la crosse qui a son point d'appui à l'épaule, et que cette cause de mouvement, par suite de la faible longueur de l'arme, est plus considérable que la tendance à l'abaissement que produit le doigt sur la détente.

Avec le pistolet, l'effet du relèvement de l'arme est très-considérable. Aussi, quoique la

balle s'abaisse rapidement au-dessous de la ligne de projection, à cause de sa faible vitesse, elle passe néanmoins au-dessus de la ligne suivant laquelle était dirigé l'axe du canon au moment où l'on visait.

### 53. Règles de tir avec les diverses armes portatives.

Voici, d'après le résultat d'expériences très-étendues faites à Vincennes, en 1848 et 1849, avec les diverses armes portatives et la balle sphérique de 0<sup>m</sup>0167 de diamètre, pesant environ 27 grammes (*Mémorial d'artillerie*, n° 7), et faites, en 1857, avec la balle creuse (1857) pesant 32<sup>e</sup> et le fusil rayé; les ordonnées des trajectoires relatives à la ligne de mire et déterminées par la quantité dont il faut viser au-dessus ou au-dessous du but pour l'atteindre.

*Tableau des quantités dont il faut viser au-dessous ou au-dessus du but aux diverses distances, avec les armes portatives de l'infanterie et de la cavalerie.*

DISTANCES.	Fusil d'infanterie, modèle 1822, transformé		Fusil double de voltigeur corsé.		Fusil de dragon.		Mousqueton de gendarmier.		Mousqueton de cavalerie.		Fusil d'infanterie, modèle 1842, transformé (1857)	
	au-dessous du but.	au-dessus du but.	au-dessous du but.	au-dessus du but.	au-dessous du but.	au-dessus du but.	au-dessous du but.	au-dessus du but.	au-dessous du but.	au-dessus du but.	au-dessous du but.	au-dessus du but.
25 <sup>m</sup>	0 <sup>m</sup> 07	»	0 <sup>m</sup> 08	»	0 <sup>m</sup> 02	»	0 <sup>m</sup> 11	»	0 <sup>m</sup> 06	»	»	»
50	0 <sup>m</sup> 09	»	0 <sup>m</sup> 12	»	»	0 <sup>m</sup> 02	»	0 <sup>m</sup> 04	0 <sup>m</sup> 14	»	0 <sup>m</sup> 36	»
75	0 <sup>m</sup> 08	»	0 <sup>m</sup> 11	»	»	0 <sup>m</sup> 12	»	0 <sup>m</sup> 14	»	0 <sup>m</sup> 10	0 <sup>m</sup> 49	»
100	0 <sup>m</sup> 00	0 <sup>m</sup> 00	0 <sup>m</sup> 04	»	»	0 <sup>m</sup> 27	»	0 <sup>m</sup> 31	»	0 <sup>m</sup> 36	0 <sup>m</sup> 57	»
125	»	0 <sup>m</sup> 15	»	0 <sup>m</sup> 11	»	0 <sup>m</sup> 51	»	0 <sup>m</sup> 57	»	0 <sup>m</sup> 77	0 <sup>m</sup> 58	»
150	»	0 <sup>m</sup> 37	»	0 <sup>m</sup> 32	»	0 <sup>m</sup> 84	»	0 <sup>m</sup> 83	»	1 <sup>m</sup> 37	0 <sup>m</sup> 51	»
175	»	0 <sup>m</sup> 70	»	0 <sup>m</sup> 65	»	1 <sup>m</sup> 28	»	1 <sup>m</sup> 41	»	2 <sup>m</sup> 17	0 <sup>m</sup> 35	»
200	»	1 <sup>m</sup> 15	»	1 <sup>m</sup> 08	»	1 <sup>m</sup> 25	»	2 <sup>m</sup> 02	»	3 <sup>m</sup> 21	0 <sup>m</sup> 09	»
250	»	2 <sup>m</sup> 49	»	»	»	»	»	»	»	»	0 <sup>m</sup> 70	»
300	»	4 <sup>m</sup> 67	»	»	»	»	»	»	»	»	2 <sup>m</sup> 12	»
350	»	7 <sup>m</sup> 79	»	»	»	»	»	»	»	»	»	»
400	»	12 <sup>m</sup> 40	»	»	»	»	»	»	»	»	»	6 <sup>m</sup> 10
Distances du but en blanc. . . . . 100 <sup>m</sup> .			100 <sup>m</sup> .		12 <sup>m</sup> .		28 <sup>m</sup> .		59 <sup>m</sup> .		26 <sup>m</sup> .	
Hausses nécessaires pour atteindre le but aux diverses distances avec les balles oblongues du poids de 18 <sup>e</sup> dans la carabine à tige (*):												
Distances (mètres),	150	200	250	300	450	600	750	900	1000	1100	1200	1300
Hausse (millimèt.),	10,0	13,0	16,4	18,2	21,2	24,3	27,8	31,5	35,5	39,8	43,2	47,0
(*) La distance entre la hausse et le guidon est de 0 <sup>m</sup> 750.												

## Justesse de tir des armes portatives.

### 54. Justesse de tir des armes.

Les points d'impact des balles étant rapportés à deux axes, l'un horizontal, l'autre vertical, on peut facilement estimer et représenter par des nombres la justesse de tir d'une arme, et comparer les degrés de justesse d'une même arme à diverses distances, ou ceux de diverses armes entre elles à la même distance.

La position des points d'impact des balles, tirées dans des circonstances qu'on regarde comme égales, étant déterminée comme on l'a dit (art. 49), on trace sur une feuille de papier deux lignes perpendiculaires entre elles ; leur intersection représente le centre de la cible. On y figure la position des diverses balles, à une échelle réduite dans une proportion convenable, celle d'un dixième par exemple ; on prend pour abscisses les écarts horizontaux rapportés à la verticale, et pour ordonnées les hauteurs rapportées à la ligne horizontale.

On place de la même manière le point d'impact moyen ; puis, par ce point comme centre, l'on trace une circonférence de cercle d'un rayon tel que cette courbe comprenne la moitié des points d'impact.

Si le nombre des coups tirés est impair, la circonférence passera par l'un des points d'impact ; si le nombre des coups est pair, la circonférence passera entre deux, laissant les plus voisins à des distances égales, l'un en dedans, l'autre en dehors.

On pourra, de la même manière, déterminer le rayon du cercle qui contiendrait un dixième, deux dixièmes..... du nombre total des coups.

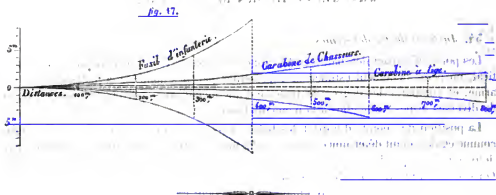
Nous donnons ici comme exemple la série des rayons des cercles qui renferment la meilleure moitié des coups pour le fusil d'infanterie tirant la balle ordinaire, la carabine des chasseurs tirant la balle aplatie, et la carabine tirant la balle oblongue :

Tableau de la justesse de tir des armes.

DÉSIGNATION DES ARMES.	RAYONS DES CERCLES qui renferment la moitié des balles.							
	100 <sup>m</sup> .	200 <sup>m</sup> .	300 <sup>m</sup> .	400 <sup>m</sup> .	500 <sup>m</sup> .	600 <sup>m</sup> .	700 <sup>m</sup> .	800 <sup>m</sup> .
Fusil d'infanterie, balle sphérique. . . . .	0 <sup>m</sup> 38	1 <sup>m</sup> 48	4 <sup>m</sup> 30	9 <sup>m</sup> 40	"	"	"	"
Carabine de chasseurs, modèle 1842, balle aplatie. . . . .	0 <sup>m</sup> 30	0 <sup>m</sup> 60	0 <sup>m</sup> 90	1 <sup>m</sup> 55	2 <sup>m</sup> 78	4 <sup>m</sup> 35	"	"
Carabine à tige, balle oblongue. . . . .	0 <sup>m</sup> 10	0 <sup>m</sup> 15	0 <sup>m</sup> 25	0 <sup>m</sup> 40	0 <sup>m</sup> 60	0 <sup>m</sup> 94	1 <sup>m</sup> 40	2 <sup>m</sup> 00

On rend la comparaison de ces divers résultats bien plus facile, en traçant, comme dans

la figure 17, le profil de l'espèce de trompe qui renfermerait la moitié des coups et qui s'élargit rapidement quand les distances augmentent. On prend les distances pour abscisses et les rayons pour ordonnées.



## EXPLICATION DES TABLES NUMÉRIQUES

POUR LE CALCUL DES FORMULES DE BALISTIQUE.

TABLE I.—*Tangentes, sinus et cosinus naturels.* Avec cinq décimales et de 10' en 10' pour les vingt premiers degrés ; avec quatre décimales et de degrés en degrés pour les autres arcs.

Lorsque le nombre de degrés et minutes se trouve compris entre deux nombres de la table, on trouve la quantité à ajouter au plus petit des nombres correspondants au moyen des différences et des parties proportionnelles.

1<sup>re</sup> Exemple. Trouver la tangente de 1°14'. Partant de 1°10' dont la tangente est 0,02037, et de la différence égale à 0,00291 que présente la tangente de 1°20', on fera la proportion 10' : 4' :: 0,00291 : x, d'où  $x = \frac{4}{10} 0,00291 = 0,00116$ . D'où l'on déduit pour la tangente cherchée  $\varphi = 0,02037 + 0,00116 = 0,02153$ .

2<sup>e</sup> Exemple. Quel est l'angle qui a 0,01510 pour tangente ? Le nombre de la colonne des

tangentes des tables immédiatement inférieur à 0,01510 étant 0,01455 qui correspond à 0°50', et la différence des tables étant 0,00291, on aura pour l'angle cherché

$$\varphi = 0^{\circ}50' + \frac{0,01510 - 0,01455}{0,00291} \cdot 10' = 0^{\circ}50' + 1'89 = 0^{\circ}51'89,$$

ou simplement 0°51'9. On exprime ici les fractions de minutes en décimales ; la division en secondes présenterait moins de simplicité et de facilité. On opérerait de même pour les sinus ; pour les cosinus, la partie proportionnelle doit être retranchée.

3<sup>e</sup> Exemple. Quel est le cosinus de l'angle dont la tangente est 0,30600 ?

Le nombre immédiatement inférieur est 0,30573, auquel correspond le cosinus 0,9563. En remarquant que les cosinus diminuent quand les tangentes augmentent, on aura

$$\cos \varphi = 0,9563 - \frac{0,30600 - 0,30573}{0,30891 - 0,30573} (0,9563 - 0,9555) = 0,9563 - 0,0006 = 0,9557.$$

TABLE II. — Des hauteurs dues à différentes vitesses depuis 100<sup>m</sup> jusqu'à 520<sup>m</sup>.

Quand les vitesses ne sont pas en nombres ronds de mètres, on opère pour les fractions par les parties proportionnelles, comme avec la table précédente.

Si la valeur de V est plus petite que 100<sup>m</sup>, limite inférieure de la table, on la multipliera par un nombre convenablement choisi pour que le produit soit contenu dans la table, on divisera ensuite le résultat par le carré du multiplicateur choisi ; cela résulte de ce que la valeur de la hauteur H croît comme le carré de V. Si la valeur dépassait 520<sup>m</sup>, on emploierait un diviseur. Exemple : soit V=48<sup>m</sup> ; en multipliant cette vitesse par 10, elle sera 480<sup>m</sup> et correspondra à 11744<sup>m</sup> ; divisant par (10)<sup>2</sup> ou par 100, on aura H=117<sup>m</sup>44.

Dans les tables à double entrée pour la recherche de quantités qui dépendent de deux variables, comme dans la balistique, et lorsque les différences entre les nombres consécutifs diffèrent peu l'un de l'autre, on calcule séparément, pour la ligne horizontale et pour la colonne verticale, les parties proportionnelles aux différences ; puis on les ajoute l'une et l'autre algébriquement au nombre de la table qui correspond à la fois aux plus petites valeurs employées tant de la ligne horizontale que de la colonne verticale ; on va donner des exemples pour chacune des tables.

TABLE III. Valeurs de B, ou rapport des abaissements des projectiles dans l'air et dans le vide.

Pour faciliter la recherche dans la table, on disposera, sur le papier, les nombres de la table dont on a besoin, et on en formera un extrait comme pour l'exemple ci-après.

Exemple : Trouver la valeur de B relative à une balle de fusil, pour laquelle  $c=224^m$ , à la distance de 150<sup>m</sup>, la vitesse initiale étant  $V=450^m$ .

En partant des valeurs de  $V=434^m$  et  $x=145^m$  auxquelles correspond  $B=1,557$ , on opérera comme ci-après, en écrivant l'un au-dessus de l'autre les deux nombres qui entrent dans le coefficient B.





bas et de retrancher du résultat le produit de  $V_0 (1 + V_0)$  par le nombre qui est dans la ligne indiquée *correction*. On remarquera que les nombres  $V_0$  se trouvent dans la table à la gauche de la vitesse proposée, et que lorsque celle-ci n'y est pas exactement, on la trouve facilement par les parties proportionnelles, en se contentant de deux décimales.

*Exemple :* Chercher la valeur de  $l$  pour  $x=150^m$  et  $V=450^{ms}$ ; le projectile étant une balle de fusil pour laquelle on a  $c=224^m$ , on aura l'extrait de la table et les différences comme ci-après ;

		4,1		7,9		
	$l \left( \begin{smallmatrix} 150^m \\ 450^m \end{smallmatrix} \right)$		145,9		153,8	
13,2		"		0,068		
	434,8		1,919		1,987	
21,7		0,028				
	456,5		1,947			
	$V_0=1,03$ , correct. 0,005.					
					$l (145,9; 434,8) \dots = 1,919$	
					$\frac{4,1}{7,9} 0,068 \dots + 0,035$	
					$\frac{15,2}{21,7} 0,028 \dots + 0,019$	
					correct. 0,005 . 1,03. 2,03. . . — 0,010	
					$l (150^m; 450^{ms}) \dots = \underline{\underline{1,963}}$	

Le nombre cherché est 1,963.

*Valeurs de U, ou rapport de la vitesse des projectiles dans le vide à leur vitesse dans l'air* (table IV).

*Exemple :* Trouver la valeur de  $U$  pour un obus du calibre de 0<sup>m</sup>22, pesant 23<sup>k</sup>, lancé avec une vitesse initiale de 150<sup>m</sup>, à la distance de 350 mètres.

Le projectile n'étant pas une balle de fusil, on doit opérer sur la valeur de  $\frac{x}{c}$ ; or, pour ce projectile, on trouvera (art. 13)  $\frac{1}{c} = 0,000908$  et  $\frac{x}{c} = 350^m \times 0,000908 = 0,3178$ ; on entrera alors dans la table par la ligne des  $\frac{x}{c}$  et on aura (table IV) :

		0,0178		0,10		
	$U \left( \begin{smallmatrix} 0,3178 \\ 150 \end{smallmatrix} \right)$		0,30		0,40	
19,6		"		0,078		
	130,4		1,210		1,288	
21,8		0,009				
	152,2		1,219			
					$U (0,30; 130^m) \dots = 1,210$	
					$\frac{0,0178}{0,10} 0,078 \dots + 0,014$	
					$\frac{19,6}{21,8} 0,009 \dots + 0,008$	
					$U (0,3178; 150^m) \dots = \underline{\underline{1,232}}$	

La valeur cherchée est 1,232.

*Valeurs de D, ou rapport des durées des trajets dans l'air et dans le vide.* On obtiendra ces valeurs à l'aide de la table IV, comme les valeurs de  $U$ , avec cette seule différence qu'on entrera par les valeurs de  $x$  ou de  $\frac{x}{c}$  du bas de la table.

*Exemple :* Trouver  $D$  pour un obus de 0<sup>m</sup>22 pesant 23<sup>k</sup>; la vitesse initiale étant de 150<sup>m</sup> et la distance de 350<sup>m</sup>, on devra opérer comme dans l'exemple précédent, après avoir déterminé  $\frac{1}{c} = 0,000908$  et  $\frac{x}{c} = 0,3178$ .

	$\frac{0,180}{150}$	$\frac{0,195}{0,498}$	$\frac{0,210}{0,393}$	D (0,198; 130 <sup>m</sup> h). . . . .	= 1,067
19,6	"	"	"	$\frac{0,180}{0,493}$ 0,070. . . . .	+ 0,065
21,8	130,4	1,067	1,137	$\frac{19,6}{21,8}$ 0,002. . . . .	+ 0,002
	152,2	1,069	"	D (0,3178; 150 <sup>m</sup> ). . . . .	<u>= 1,134</u>

La valeur cherchée est 1,134.

TABLE V des valeurs de  $\frac{x}{c}$  B pour le calcul des portées.

Etant donnés l'angle et la vitesse de projection, et par suite la valeur de  $p$  qui doit être égale au produit  $\frac{x}{c}$  B, déterminer  $\frac{x}{c}$  ou  $x$ .

*Exemple :* Soit une balle de fusil, pour laquelle  $c = 224^m$ ,  $V = 450^{ms}$ ,  $\frac{x}{c}$  B = 0,6068 (exemple de l'art. 23) : d'après la valeur de  $c = 224,4$ , qui est celle de la table, on pourra trouver directement les distances. On cherchera dans la colonne des vitesses les deux nombres 434,8 et 456,5 qui comprennent 450<sup>ms</sup>; puis, sur la ligne horizontale du premier, on cherchera le nombre de la table immédiatement plus petit que 0,6090; c'est 0,5242 qui correspond à la portée 89<sup>m</sup>76 ou simplement 89<sup>m</sup>8. Partant de là, on extraira de la table les nombres nécessaires et on inscrira les différences, comme dans les cas précédents, en représentant par  $\Delta x$  la quantité cherchée à ajouter à la portée 89,8.

On disposera le calcul comme il est indiqué ci-après :

Nombre proposé. . . . .	<u>0,6090</u>
$\frac{89,8}{c}$ (88,4; 434,8). . . . .	= 0,5242
$\frac{13,2}{21,7}$ 0,0034. . . . .	0,0024
$\frac{\Delta x}{11,2}$ 0,0861. . . . .	= 0,0824
Somme égale. . . . .	<u>0,6090</u>

(Le nombre 0,0824 est calculé en faisant la somme des deux nombres qui le précèdent et en la retranchant du nombre proposé, de façon que la somme des trois nombres soit égale au nombre proposé. Cette opération peut se faire sur les nombres disposés comme ils le sont ci-dessus.)

De l'égalité  $\frac{\Delta x}{11,2}$  0,0861 = 0,0824, on tire :

$$\Delta x = \frac{0,0824}{0,0861} 11,2 = 10,7$$

A ajouter à. . . . . 89,8

La portée cherchée est (en mètres). . . . . 100,5

Si le projectile était autre qu'une balle de fusil, on calculerait  $c$  et  $\frac{x}{c}$ ; et, en sortant de la table par des valeurs de  $\frac{x}{c}$ , on déterminerait celle qui correspondrait au nombre proposé. En multipliant ensuite par  $c$  cette valeur de  $\frac{x}{c}$ , on aurait  $x$  ou la portée cherchée.

TABLE VI des valeurs de  $\frac{V_0}{\sqrt{B}} = q$  pour déterminer les vitesses initiales.

Etant donnés la distance du but et l'angle de projection relatif, et connaissant, par suite (art. 32), le quotient  $\frac{V_0}{\sqrt{B}} = q$ , déterminer la vitesse  $V$ .

On opérera comme on l'a dit pour la table V; si ce n'est que les valeurs du quotient  $q$  diminuant quand  $x$  augmente, on aura à changer le signe avec lequel la différence qui s'y rapporte entre dans le calcul.

Soit, par exemple (art. 22),  $\frac{V_0}{\sqrt{B}} = 0,7568$ , avec une balle de fusil d'infanterie pour laquelle  $c=224^m$  et  $x=200^m$ .

Cette distance est comprise entre  $190^m7$  et  $202^m0$ . En descendant dans la colonne de  $190^m7$ , on trouve que le nombre immédiatement moindre que le nombre proposé est  $0,7476$ , correspondant à la vitesse  $434^m8$ . Partant de là, on établira l'extrait de la table avec les différences comme ci-après, en désignant par  $F$  la fonction et par  $\Delta V$  la différence proportionnelle cherchée.

		9,5	11,5		Nombre proposé $q$ . . . . .	0,7568
	$F \left( \begin{smallmatrix} 200 \\ V \end{smallmatrix} \right)$	190,7	202,0		$F (190,7; 434,8)$ . . . . .	0,7476
$\Delta V$					$-\frac{9,5}{11,3} 0,0135$ . . . . .	- 0,0111
	434,8	0,7476	0,7341		$\frac{\Delta V}{21,7} 0,0322$ . . . . .	+ 0,0203
21,7		0,0322			Somme égale . . . . .	0,7568
	456,5	0,7798				

(Le nombre 0,0203 est calculé en faisant la différence des deux premiers nombres et la retranchant du nombre proposé, de façon que la somme algébrique des trois nombres soit égale à ce nombre proposé. Cette opération peut se faire sur les nombres disposés comme ils le sont dans le tableau ci-dessus.)

De la valeur  $\frac{\Delta V}{21,7} 0,0322 = 0,0203$ , on tire  $\Delta V = \frac{0,0203}{0,0322} 21,7 = 13,7$

A ajouter à . . . . . 434,8

La vitesse cherchée est . . . . . 448,5



# TABLES NUMÉRIQUES

## POUR LE CALCUL DES FORMULES DE BALISTIQUE.

---

- I. TABLE des tangentes, sinus et cosinus naturels.
- II. TABLE des hauteurs dues à différentes vitesses.
- III. TABLE des valeurs de B pour les hauteurs de la trajectoire, et de I pour les inclinaisons.
- IV. TABLE des valeurs de U pour les vitesses, et de D pour les durées.
- V. TABLE des valeurs de  $\frac{x}{c}$  B pour le calcul des portées.
- VI. TABLE des valeurs de  $\frac{v_0}{\sqrt{B}}$  pour le calcul des vitesses initiales.

# I. TABLE DES TANGENTES, SINUS ET COSINUS NATURELS.

DEG. M.	TANGENTE.	SINUS.	COSINUS.	DEG. M.	TANGENTE.	SINUS.	COSINUS.	DEG.	TANGENTE.	SINUS.
0 00	0,00000	0,00000	1,00000	10 00	0,17633	0,17365	0,9818	20	0,3640	0,3420
10	0,00791	0,00791	0,99608	10 10	0,17933	0,17651	0,9843	21	0,3839	0,3584
20	0,01582	0,01582	0,99160	20	0,18233	0,17937	0,9868	22	0,4010	0,3740
30	0,02373	0,02373	0,98731	30	0,18534	0,18234	0,9893	23	0,4245	0,3907
40	0,03164	0,03164	0,98309	40	0,18835	0,18535	0,9917	24	0,4452	0,4067
50	0,03955	0,03955	0,97899	50	0,19136	0,18836	0,9942	25	0,4683	0,4226
1 00	0,04746	0,04746	0,97496	11 00	0,19436	0,19136	0,9966	26	0,4877	0,4384
10	0,05537	0,05537	0,97093	11 10	0,19737	0,19437	0,9991	27	0,5095	0,4540
20	0,06328	0,06328	0,96690	20	0,20037	0,19737	0,9995	28	0,5317	0,4695
30	0,07119	0,07119	0,96287	30	0,20338	0,20038	0,9999	29	0,5543	0,4848
40	0,07910	0,07910	0,95884	40	0,20638	0,20338	0,9993	30	0,5774	0,5000
50	0,08701	0,08701	0,95481	50	0,20939	0,20639	0,9987	31	0,6009	0,5150
2 00	0,09492	0,09492	0,95078	12 00	0,21239	0,20939	0,9981	32	0,6249	0,5299
10	0,10283	0,10283	0,94675	12 10	0,21540	0,21240	0,9975	33	0,6494	0,5446
20	0,11074	0,11074	0,94272	20	0,21840	0,21540	0,9969	34	0,6745	0,5592
30	0,11865	0,11865	0,93869	30	0,22141	0,21841	0,9963	35	0,6996	0,5736
40	0,12656	0,12656	0,93466	40	0,22442	0,22142	0,9957	36	0,7251	0,5878
50	0,13447	0,13447	0,93063	50	0,22743	0,22443	0,9951	37	0,7506	0,6018
3 00	0,14238	0,14238	0,92660	13 00	0,23044	0,22744	0,9945	38	0,7761	0,6157
10	0,15029	0,15029	0,92257	13 10	0,23345	0,23045	0,9939	39	0,8016	0,6293
20	0,15820	0,15820	0,91854	20	0,23646	0,23346	0,9933	40	0,8281	0,6426
30	0,16611	0,16611	0,91451	30	0,23947	0,23647	0,9927	41	0,8546	0,6556
40	0,17402	0,17402	0,91048	40	0,24248	0,23948	0,9921	42	0,8811	0,6681
50	0,18193	0,18193	0,90645	50	0,24549	0,24249	0,9915	43	0,9076	0,6802
4 00	0,18984	0,18984	0,90242	14 00	0,24850	0,24550	0,9909	44	0,9341	0,6927
10	0,19775	0,19775	0,89839	14 10	0,25151	0,24851	0,9903	45	0,9606	0,7051
20	0,20566	0,20566	0,89436	20	0,25452	0,25152	0,9897	46	0,9871	0,7171
30	0,21357	0,21357	0,89033	30	0,25753	0,25453	0,9891	47	1,0136	0,7284
40	0,22148	0,22148	0,88630	40	0,26054	0,25754	0,9885	48	1,0401	0,7394
50	0,22939	0,22939	0,88227	50	0,26355	0,26055	0,9879	49	1,0666	0,7501
5 00	0,23730	0,23730	0,87824	15 00	0,26656	0,26356	0,9873	50	1,0931	0,7606
10	0,24521	0,24521	0,87421	15 10	0,26957	0,26657	0,9867	51	1,1196	0,7711
20	0,25312	0,25312	0,87018	20	0,27258	0,26958	0,9861	52	1,1461	0,7816
30	0,26103	0,26103	0,86615	30	0,27559	0,27259	0,9855	53	1,1726	0,7919
40	0,26894	0,26894	0,86212	40	0,27860	0,27560	0,9849	54	1,1991	0,8021
50	0,27685	0,27685	0,85809	50	0,28161	0,27861	0,9843	55	1,2256	0,8121
6 00	0,28476	0,28476	0,85406	16 00	0,28462	0,28162	0,9837	56	1,2521	0,8221
10	0,29267	0,29267	0,85003	16 10	0,28763	0,28463	0,9831	57	1,2786	0,8316
20	0,30058	0,30058	0,84600	20	0,29064	0,28764	0,9825	58	1,3051	0,8409
30	0,30849	0,30849	0,84197	30	0,29365	0,29065	0,9819	59	1,3316	0,8501
40	0,31640	0,31640	0,83794	40	0,29666	0,29366	0,9813	60	1,3581	0,8591
50	0,32431	0,32431	0,83391	50	0,29967	0,29667	0,9807	61	1,3846	0,8676
7 00	0,33222	0,33222	0,82988	17 00	0,30268	0,29968	0,9801	62	1,4111	0,8761
10	0,34013	0,34013	0,82585	17 10	0,30569	0,30269	0,9795	63	1,4376	0,8846
20	0,34804	0,34804	0,82182	20	0,30870	0,30570	0,9789	64	1,4641	0,8926
30	0,35595	0,35595	0,81779	30	0,31171	0,30871	0,9783	65	1,4906	0,9001
40	0,36386	0,36386	0,81376	40	0,31472	0,31172	0,9777	66	1,5171	0,9076
50	0,37177	0,37177	0,80973	50	0,31773	0,31473	0,9771	67	1,5436	0,9151
8 00	0,37968	0,37968	0,80570	18 00	0,32074	0,31774	0,9765	68	1,5701	0,9226
10	0,38759	0,38759	0,80167	18 10	0,32375	0,32075	0,9759	69	1,5966	0,9296
20	0,39550	0,39550	0,79764	20	0,32676	0,32376	0,9753	70	1,6231	0,9366
30	0,40341	0,40341	0,79361	30	0,32977	0,32677	0,9747	71	1,6496	0,9436
40	0,41132	0,41132	0,78958	40	0,33278	0,32978	0,9741	72	1,6761	0,9501
50	0,41923	0,41923	0,78555	50	0,33579	0,33279	0,9735	73	1,7026	0,9566
9 00	0,42714	0,42714	0,78152	19 00	0,33880	0,33580	0,9729	74	1,7291	0,9631
10	0,43505	0,43505	0,77749	19 10	0,34181	0,33881	0,9723	75	1,7556	0,9696
20	0,44296	0,44296	0,77346	20	0,34482	0,34182	0,9717	76	1,7821	0,9761
30	0,45087	0,45087	0,76943	30	0,34783	0,34483	0,9711	77	1,8086	0,9826
40	0,45878	0,45878	0,76540	40	0,35084	0,34784	0,9705	78	1,8351	0,9891
50	0,46669	0,46669	0,76137	50	0,35385	0,35085	0,9699	79	1,8616	0,9956
10 00	0,47460	0,47460	0,75734	10 10	0,35686	0,35386	0,9693	80	1,8881	1,0000
11 00	0,48251	0,48251	0,75331	11 10	0,35987	0,35687	0,9687	81	1,9146	1,0000
12 00	0,49042	0,49042	0,74928	12 10	0,36288	0,35988	0,9681	82	1,9411	1,0000
13 00	0,49833	0,49833	0,74525	13 10	0,36589	0,36289	0,9675	83	1,9676	1,0000
14 00	0,50624	0,50624	0,74122	14 10	0,36890	0,36590	0,9669	84	1,9941	1,0000
15 00	0,51415	0,51415	0,73719	15 10	0,37191	0,36891	0,9663	85	2,0206	1,0000
16 00	0,52206	0,52206	0,73316	16 10	0,37492	0,37192	0,9657	86	2,0471	1,0000
17 00	0,52997	0,52997	0,72913	17 10	0,37793	0,37493	0,9651	87	2,0736	1,0000
18 00	0,53788	0,53788	0,72510	18 10	0,38094	0,37794	0,9645	88	2,1001	1,0000
19 00	0,54579	0,54579	0,72107	19 10	0,38395	0,38095	0,9639	89	2,1266	1,0000
20 00	0,55370	0,55370	0,71704	20 10	0,38696	0,38396	0,9633	90	2,1531	1,0000

Cotang. Cosinus. Deg.

**II. TABLE DES HAUTEURS DUES A DIFFÉRENTES VITESSES.**  
(Le mètre et la seconde sexagésimale étant pris pour unité,  $g = 9^m,8088$ .)

VITESSE	HAUTEUR	VITESSE	HAUTEUR	VITESSE	HAUTEUR	VITESSE	HAUTEUR	VITESSE	HAUTEUR	VITESSE	HAUTEUR	VITESSE	HAUTEUR
10-15	16	17-18	19	20-21	22	23-24	25	26-27	28	29-30	31	32-33	34
100	510	100	1305	220	2467	280	3996	340	5893	400	8156	480	10786
101	320	181	1321	221	2490	281	4075	341	5927	401	8192	461	10831
102	330	182	1337	222	2512	282	4054	342	5962	402	8228	462	10880
103	341	183	1354	223	2535	283	4082	343	5997	403	8264	463	10927
104	351	184	1371	224	2557	284	4111	344	6032	404	8300	464	10974
105	362	185	1388	225	2580	285	4140	345	6067	405	8336	465	11022
106	373	186	1405	226	2603	286	4169	346	6102	406	8372	466	11069
107	384	187	1422	227	2626	287	4198	347	6138	407	8408	467	11117
108	395	188	1439	228	2649	288	4228	348	6173	408	8445	468	11164
109	406	189	1456	229	2673	289	4257	349	6209	409	8482	469	11212
110	417	190	1473	230	2696	290	4287	350	6244	410	8519	470	11260
111	428	191	1490	231	2720	291	4316	351	6280	411	8556	471	11308
112	439	192	1508	232	2743	292	4346	352	6316	412	8593	472	11356
113	451	193	1525	233	2767	293	4376	353	6352	413	8630	473	11404
114	462	194	1543	234	2791	294	4406	354	6388	414	8667	474	11452
115	474	195	1561	235	2815	295	4436	355	6424	415	8704	475	11501
116	486	196	1579	236	2839	296	4466	356	6460	416	8741	476	11549
117	498	197	1597	237	2863	297	4496	357	6497	417	8778	477	11598
118	510	198	1615	238	2887	298	4526	358	6533	418	8815	478	11647
119	522	199	1633	239	2911	299	4557	359	6569	419	8852	479	11695
120	534	200	1651	240	2936	300	4588	360	6606	420	8889	480	11744
121	546	201	1669	241	2960	301	4618	361	6643	421	8926	481	11793
122	558	202	1688	242	2985	302	4649	362	6680	422	8963	482	11842
123	571	203	1707	243	3010	303	4680	363	6717	423	9000	483	11891
124	583	204	1726	244	3034	304	4711	364	6754	424	9037	484	11941
125	597	205	1745	245	3059	305	4742	365	6791	425	9074	485	11990
126	609	206	1763	246	3085	306	4773	366	6828	426	9111	486	12040
127	622	207	1782	247	3110	307	4804	367	6865	427	9148	487	12090
128	635	208	1801	248	3135	308	4835	368	6902	428	9185	488	12140
129	648	209	1820	249	3160	309	4867	369	6940	429	9222	489	12190
130	661	210	1840	250	3186	310	4899	370	6978	430	9259	490	12240
131	675	211	1860	251	3211	311	4930	371	7016	431	9296	491	12290
132	688	212	1881	252	3237	312	4962	372	7054	432	9333	492	12340
133	701	213	1902	253	3263	313	4994	373	7092	433	9370	493	12390
134	715	214	1923	254	3289	314	5026	374	7130	434	9407	494	12440
135	729	215	1944	255	3315	315	5058	375	7168	435	9444	495	12490
136	743	216	1965	256	3341	316	5090	376	7206	436	9481	496	12540
137	757	217	1986	257	3367	317	5122	377	7244	437	9518	497	12590
138	770	218	2008	258	3393	318	5155	378	7282	438	9555	498	12640
139	784	219	2029	259	3419	319	5187	379	7320	439	9592	499	12690
140	798	220	2050	260	3446	320	5220	380	7358	440	9629	500	12740
141	813	221	2072	261	3473	321	5252	381	7396	441	9666	501	12790
142	827	222	2093	262	3499	322	5285	382	7434	442	9703	502	12840
143	842	223	2115	263	3525	323	5318	383	7472	443	9740	503	12890
144	857	224	2137	264	3551	324	5351	384	7510	444	9777	504	12940
145	872	225	2159	265	3578	325	5384	385	7548	445	9814	505	12990
146	887	226	2181	266	3604	326	5417	386	7586	446	9851	506	13040
147	902	227	2203	267	3631	327	5450	387	7624	447	9888	507	13090
148	917	228	2225	268	3657	328	5483	388	7662	448	9925	508	13140
149	932	229	2247	269	3683	329	5517	389	7700	449	9962	509	13190
150	947	230	2269	270	3710	330	5550	390	7738	450	10000	510	13240
151	962	231	2291	271	3736	331	5584	391	7776	451	10037	511	13290
152	977	232	2313	272	3763	332	5618	392	7814	452	10074	512	13340
153	992	233	2335	273	3789	333	5652	393	7852	453	10111	513	13390
154	1007	234	2357	274	3815	334	5686	394	7890	454	10148	514	13440
155	1022	235	2379	275	3842	335	5719	395	7928	455	10185	515	13490
156	1037	236	2401	276	3868	336	5753	396	7966	456	10222	516	13540
157	1052	237	2423	277	3894	337	5787	397	8004	457	10259	517	13590
158	1067	238	2445	278	3920	338	5821	398	8042	458	10296	518	13640
159	1082	239	2467	279	3947	339	5855	399	8080	459	10333	519	13690
160	1097	240	2489	280	3973	340	5889	400	8118	460	10370	520	13740

### III. TABLE DES VALEURS DE B ET I.

Pour B <sub>0</sub> Ordonn.		Valeurs de $\frac{x}{r}$ Distances x (mètres) pour r = 224,4		0,00	0,05	0,10	0,15	0,20	0,25	0,30	0,35	0,40	0,45	0,50
				0,00	11,22	22,44	33,66	44,88	56,10	67,32	78,54	89,76	100,98	112,2
Valeurs de $V_0 = \frac{V}{r}$  Vitesses pour r = 434,77 (mètre. sec.)	0,00	0,0	1,000	1,017	1,034	1,052	1,070	1,089	1,108	1,128	1,145	1,165	1,180	1,190
	0,05	21,7	1,000	1,018	1,036	1,055	1,073	1,093	1,114	1,134	1,156	1,177	1,190	1,200
	0,10	43,6	1,000	1,019	1,038	1,057	1,077	1,098	1,119	1,141	1,165	1,188	1,200	1,210
	0,15	65,2	1,000	1,020	1,039	1,059	1,081	1,105	1,128	1,152	1,178	1,205	1,220	1,230
	0,20	86,6	1,000	1,020	1,041	1,063	1,085	1,107	1,130	1,154	1,179	1,205	1,231	1,241
	0,25	108,7	1,000	1,021	1,043	1,065	1,088	1,112	1,136	1,161	1,187	1,214	1,241	1,251
	0,30	130,4	1,000	1,023	1,045	1,068	1,092	1,117	1,143	1,168	1,195	1,223	1,251	1,261
	0,35	152,3	1,000	1,025	1,048	1,071	1,096	1,121	1,148	1,176	1,205	1,235	1,265	1,275
	0,40	174,9	1,000	1,028	1,051	1,075	1,099	1,126	1,153	1,182	1,211	1,241	1,271	1,281
	0,45	195,7	1,000	1,032	1,055	1,079	1,105	1,131	1,159	1,189	1,219	1,251	1,281	1,291
	0,50	217,4	1,000	1,035	1,058	1,082	1,107	1,133	1,161	1,191	1,221	1,251	1,281	1,291
	0,55	236,1	1,000	1,036	1,059	1,083	1,108	1,134	1,162	1,192	1,222	1,252	1,282	1,292
	0,60	250,6	1,000	1,037	1,060	1,084	1,110	1,136	1,164	1,194	1,224	1,254	1,284	1,294
	0,65	260,8	1,000	1,038	1,061	1,085	1,111	1,137	1,165	1,195	1,225	1,255	1,285	1,295
	0,70	268,8	1,000	1,039	1,062	1,086	1,112	1,138	1,166	1,196	1,226	1,256	1,286	1,296
	0,75	274,1	1,000	1,040	1,063	1,087	1,113	1,139	1,167	1,197	1,227	1,257	1,287	1,297
0,80	277,6	1,000	1,041	1,064	1,088	1,114	1,140	1,168	1,198	1,228	1,258	1,288	1,298	
0,85	280,3	1,000	1,042	1,065	1,089	1,115	1,141	1,169	1,199	1,229	1,259	1,289	1,299	
0,90	282,3	1,000	1,043	1,066	1,090	1,116	1,142	1,170	1,200	1,230	1,260	1,290	1,300	
0,95	283,8	1,000	1,044	1,067	1,091	1,117	1,143	1,171	1,201	1,231	1,261	1,291	1,301	
1,00	284,8	1,000	1,045	1,068	1,092	1,118	1,144	1,172	1,202	1,232	1,262	1,292	1,302	
1,05	285,5	1,000	1,046	1,069	1,093	1,119	1,145	1,173	1,203	1,233	1,263	1,293	1,303	
1,10	286,0	1,000	1,047	1,070	1,094	1,120	1,146	1,174	1,204	1,234	1,264	1,294	1,304	
1,15	286,4	1,000	1,048	1,071	1,095	1,121	1,147	1,175	1,205	1,235	1,265	1,295	1,305	
1,20	286,7	1,000	1,049	1,072	1,096	1,122	1,148	1,176	1,206	1,236	1,266	1,296	1,306	
1,25	286,9	1,000	1,050	1,073	1,097	1,123	1,149	1,177	1,207	1,237	1,267	1,297	1,307	
1,30	287,0	1,000	1,051	1,074	1,098	1,124	1,150	1,178	1,208	1,238	1,268	1,298	1,308	
1,35	287,1	1,000	1,052	1,075	1,099	1,125	1,151	1,179	1,209	1,239	1,269	1,299	1,309	
1,40	287,2	1,000	1,053	1,076	1,100	1,126	1,152	1,180	1,210	1,240	1,270	1,300	1,310	
1,45	287,3	1,000	1,054	1,077	1,101	1,127	1,153	1,181	1,211	1,241	1,271	1,301	1,311	
1,50	287,4	1,000	1,055	1,078	1,102	1,128	1,154	1,182	1,212	1,242	1,272	1,302	1,312	
1,55	287,5	1,000	1,056	1,079	1,103	1,129	1,155	1,183	1,213	1,243	1,273	1,303	1,313	
1,60	287,6	1,000	1,057	1,080	1,104	1,130	1,156	1,184	1,214	1,244	1,274	1,304	1,314	
1,65	287,7	1,000	1,058	1,081	1,105	1,131	1,157	1,185	1,215	1,245	1,275	1,305	1,315	
1,70	287,8	1,000	1,059	1,082	1,106	1,132	1,158	1,186	1,216	1,246	1,276	1,306	1,316	
1,75	287,9	1,000	1,060	1,083	1,107	1,133	1,159	1,187	1,217	1,247	1,277	1,307	1,317	
1,80	288,0	1,000	1,061	1,084	1,108	1,134	1,160	1,188	1,218	1,248	1,278	1,308	1,318	
1,85	288,1	1,000	1,062	1,085	1,109	1,135	1,161	1,189	1,219	1,249	1,279	1,309	1,319	
1,90	288,2	1,000	1,063	1,086	1,110	1,136	1,162	1,190	1,220	1,250	1,280	1,310	1,320	
1,95	288,3	1,000	1,064	1,087	1,111	1,137	1,163	1,191	1,221	1,251	1,281	1,311	1,321	
2,00	288,4	1,000	1,065	1,088	1,112	1,138	1,164	1,192	1,222	1,252	1,282	1,312	1,322	
2,05	288,5	1,000	1,066	1,089	1,113	1,139	1,165	1,193	1,223	1,253	1,283	1,313	1,323	
2,10	288,6	1,000	1,067	1,090	1,114	1,140	1,166	1,194	1,224	1,254	1,284	1,314	1,324	
2,15	288,7	1,000	1,068	1,091	1,115	1,141	1,167	1,195	1,225	1,255	1,285	1,315	1,325	
2,20	288,8	1,000	1,069	1,092	1,116	1,142	1,168	1,196	1,226	1,256	1,286	1,316	1,326	
2,25	288,9	1,000	1,070	1,093	1,117	1,143	1,169	1,197	1,227	1,257	1,287	1,317	1,327	
2,30	289,0	1,000	1,071	1,094	1,118	1,144	1,170	1,198	1,228	1,258	1,288	1,318	1,328	
2,35	289,1	1,000	1,072	1,095	1,119	1,145	1,171	1,199	1,229	1,259	1,289	1,319	1,329	
2,40	289,2	1,000	1,073	1,096	1,120	1,146	1,172	1,200	1,230	1,260	1,290	1,320	1,330	
2,45	289,3	1,000	1,074	1,097	1,121	1,147	1,173	1,201	1,231	1,261	1,291	1,321	1,331	
2,50	289,4	1,000	1,075	1,098	1,122	1,148	1,174	1,202	1,232	1,262	1,292	1,322	1,332	
2,55	289,5	1,000	1,076	1,099	1,123	1,149	1,175	1,203	1,233	1,263	1,293	1,323	1,333	
2,60	289,6	1,000	1,077	1,100	1,124	1,150	1,176	1,204	1,234	1,264	1,294	1,324	1,334	
2,65	289,7	1,000	1,078	1,101	1,125	1,151	1,177	1,205	1,235	1,265	1,295	1,325	1,335	
2,70	289,8	1,000	1,079	1,102	1,126	1,152	1,178	1,206	1,236	1,266	1,296	1,326	1,336	
2,75	289,9	1,000	1,080	1,103	1,127	1,153	1,179	1,207	1,237	1,267	1,297	1,327	1,337	
2,80	290,0	1,000	1,081	1,104	1,128	1,154	1,180	1,208	1,238	1,268	1,298	1,328	1,338	
2,85	290,1	1,000	1,082	1,105	1,129	1,155	1,181	1,209	1,239	1,269	1,299	1,329	1,339	
2,90	290,2	1,000	1,083	1,106	1,130	1,156	1,182	1,210	1,240	1,270	1,300	1,330	1,340	
2,95	290,3	1,000	1,084	1,107	1,131	1,157	1,183	1,211	1,241	1,271	1,301	1,331	1,341	
3,00	290,4	1,000	1,085	1,108	1,132	1,158	1,184	1,212	1,242	1,272	1,302	1,332	1,342	
3,05	290,5	1,000	1,086	1,109	1,133	1,159	1,185	1,213	1,243	1,273	1,303	1,333	1,343	
3,10	290,6	1,000	1,087	1,110	1,134	1,160	1,186	1,214	1,244	1,274	1,304	1,334	1,344	
3,15	290,7	1,000	1,088	1,111	1,135	1,161	1,187	1,215	1,245	1,275	1,305	1,335	1,345	
3,20	290,8	1,000	1,089	1,112	1,136	1,162	1,188	1,216	1,246	1,276	1,306	1,336	1,346	
3,25	290,9	1,000	1,090	1,113	1,137	1,163	1,189	1,217	1,247	1,277	1,307	1,337	1,347	
3,30	291,0	1,000	1,091	1,114	1,138	1,164	1,190	1,218	1,248	1,278	1,308	1,338	1,348	
3,35	291,1	1,000	1,092	1,115	1,139	1,165	1,191	1,219	1,249	1,279	1,309	1,339	1,349	
3,40	291,2	1,000	1,093	1,116	1,140	1,166	1,192	1,220	1,250	1,280	1,310	1,340	1,350	
3,45	291,3	1,000	1,094	1,117	1,141	1,167	1,193	1,221	1,251	1,281	1,311	1,341	1,351	
3,50	291,4	1,000	1,095	1,118	1,142	1,168	1,194	1,222	1,252	1,282	1,312	1,342	1,352	
3,55	291,5	1,000	1,096	1,119	1,143	1,169	1,195	1,223	1,253	1,283	1,313	1,343	1,353	
3,60	291,6	1,000	1,097	1,120	1,144	1,170	1,196	1,224	1,254	1,284	1,314	1,344	1,354	
3,65	291,7	1,000	1,098	1,121	1,145	1,171	1,197	1,225	1,255	1,285	1,315	1,345	1,355	
3,70	291,8	1,000	1,099	1,122	1,146	1,172	1,198	1,226	1,256	1,286	1,316	1,346	1,356	
3,75	291,9	1,000	1,100	1,123	1,147	1,173	1,199	1,227	1,257	1,287	1,317	1,347	1,357	
3,80	292,0	1,000	1,101	1,124	1,148	1,174	1,200	1,228	1,258	1,288	1,318	1,348	1,358	
3,85	292,1	1,000	1,102	1,125	1,149	1,175	1,201	1,229	1,259	1,289	1,319	1,349	1,359	
3,90	292,2	1,000	1,103	1,126	1,150	1,176	1,202	1,230	1,260	1,290	1,320	1,350	1,360	
3,95	292,3	1,000	1,104	1,127	1,151	1,177	1,203	1,231	1,261	1,291	1,321	1,351	1,361	
4,00	292,4	1,000	1,105	1,128	1,152	1,178	1,204	1,232	1,262	1,292	1,322	1,352	1,362	
4,05	292,5	1,000	1,106	1,129	1,153	1,179	1,205	1,233	1,263	1,293	1,323	1,3		



Suite de la Table des valeurs de B et I.

Pour B <sub>1</sub> Ordonn.		Valeurs de $\frac{x}{C}$ Distances $x$ (mél.) pour $e = 224,6$	1,00	1,05	1,10	1,15	1,20	1,25	1,30	1,35	1,40	1,45	1,50
			224,6	226,6	226,8	228,1	229,3	230,5	231,7	232,9	234,2	235,4	236,6
V. I. inclinis. $V_e = \frac{V_0}{\sin i}$ Vitesse pour $r = 434,77$ (mél. sec.)	0,00	0,0	1,837	1,862	1,884	1,923	1,938	1,988	1,991	2,035	2,059	2,123	2,162
	0,05	21,7	1,861	1,899	1,923	1,938	1,988	1,991	2,035	2,059	2,123	2,162	2,162
	0,10	43,4	1,886	1,919	1,932	1,946	1,992	1,992	2,035	2,059	2,123	2,162	2,162
	0,15	65,2	1,912	1,946	1,954	1,964	1,992	1,992	2,035	2,059	2,123	2,162	2,162
	0,20	86,9	1,938	1,973	1,980	1,988	1,998	1,998	2,035	2,059	2,123	2,162	2,162
	0,25	108,7	1,963	1,981	1,980	1,984	1,992	1,992	2,035	2,059	2,123	2,162	2,162
	0,30	130,4	1,980	1,989	1,980	1,984	1,992	1,992	2,035	2,059	2,123	2,162	2,162
	0,35	152,2	1,984	1,988	1,980	1,984	1,992	1,992	2,035	2,059	2,123	2,162	2,162
	0,40	173,9	1,984	1,987	1,982	1,987	1,992	1,992	2,035	2,059	2,123	2,162	2,162
	0,45	195,7	1,970	1,984	1,982	1,985	1,992	1,992	2,035	2,059	2,123	2,162	2,162
	0,50	217,4	1,997	1,983	1,983	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
	0,55	239,4	1,992	1,975	1,987	1,984	1,998	1,998	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
	0,60	260,8	1,992	1,983	1,989	1,985	1,995	1,995	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
	0,65	282,6	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
	0,70	304,3	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
	0,75	326,1	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
	0,80	347,8	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
	0,85	369,5	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
	0,90	391,2	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
	0,95	413,0	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
	1,00	434,8	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
1,05	V. I. inclinis. $V_e = \frac{V_0}{\sin i}$ Vitesse pour $r = 434,77$ (mél. sec.)	456,5	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
1,10		478,3	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
1,15		500,0	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
1,20		521,7	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
1,25		543,5	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
1,30		565,2	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
1,35		587,0	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
1,40		608,7	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
1,45		630,5	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
1,50		652,2	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
1,55		674,0	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
1,60		695,7	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
1,65		717,5	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
1,70		739,2	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
1,75		761,0	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
1,80		782,7	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
1,85		804,5	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
1,90		826,2	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
1,95		848,0	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
2,00		869,7	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
2,05		891,5	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
2,10		913,2	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
2,15		935,0	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
2,20		956,7	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
2,25		978,5	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
2,30		1,000,0	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
2,35		1,021,7	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
2,40		1,043,5	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
2,45		1,065,2	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
2,50		1,087,0	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
2,55		1,108,7	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
2,60		1,130,5	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
2,65		1,152,2	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
2,70		1,174,0	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
2,75		1,195,7	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
2,80		1,217,5	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
2,85		1,239,2	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
2,90		1,261,0	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
2,95		1,282,7	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
3,00		1,304,5	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
3,05		1,326,2	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
3,10		1,348,0	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
3,15		1,369,7	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
3,20		1,391,5	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
3,25		1,413,2	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
3,30		1,435,0	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
3,35		1,456,7	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
3,40		1,478,5	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
3,45		1,500,0	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
3,50		1,521,7	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
3,55		1,543,5	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
3,60		1,565,2	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
3,65		1,587,0	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
3,70		1,608,7	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
3,75		1,630,5	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
3,80		1,652,2	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
3,85		1,674,0	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
3,90		1,695,7	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
3,95		1,717,5	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
4,00		1,739,2	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
4,05		1,761,0	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
4,10		1,782,7	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236
4,15	1,804,5	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236	
4,20	1,826,2	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236	
4,25	1,848,0	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236	
4,30	1,869,7	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011	2,060	2,129	2,192	2,236	
4,35	1,891,5	1,984	1,986	1,992	1,986	1,999	1,999	2,011					

### IV. VALEURS DE U POUR LES VITESSES, ET DE D POUR LES DURÉES.

Pour U, Vitesse.		Valeurs de $\frac{x}{C}$ Valeurs de $\alpha$ (m/sec.) pour $e = 224,4$		0,09	0,10	0,20	0,30	0,40	0,50	0,60	0,70	0,80	0,90	1,00
		0,00	22,44	44,88	67,32	89,76	112,20	134,64	157,08	179,52	201,96	224,40	246,84	269,28
V. $V_a = \frac{V}{r}$	Valeurs de $V_a = \frac{V}{r}$ $r = 434,77$ (mèt. : sec.)	0,00	1,000	1,034	1,068	1,102	1,136	1,170	1,204	1,238	1,272	1,306	1,340	1,374
		0,03	1,000	1,034	1,068	1,102	1,136	1,170	1,204	1,238	1,272	1,306	1,340	1,374
		0,10	1,000	1,034	1,068	1,102	1,136	1,170	1,204	1,238	1,272	1,306	1,340	1,374
		0,15	1,000	1,035	1,071	1,106	1,141	1,176	1,211	1,246	1,281	1,316	1,351	1,386
		0,20	1,000	1,036	1,072	1,107	1,142	1,177	1,212	1,247	1,282	1,317	1,352	1,387
		0,25	1,000	1,036	1,073	1,108	1,143	1,178	1,213	1,248	1,283	1,318	1,353	1,388
		0,30	1,000	1,037	1,073	1,109	1,144	1,179	1,214	1,249	1,284	1,319	1,354	1,389
		0,35	1,000	1,038	1,074	1,110	1,145	1,180	1,215	1,250	1,285	1,320	1,355	1,390
		0,40	1,000	1,039	1,075	1,111	1,146	1,181	1,216	1,251	1,286	1,321	1,356	1,391
		0,45	1,000	1,040	1,076	1,112	1,147	1,182	1,217	1,252	1,287	1,322	1,357	1,392
		0,50	1,000	1,041	1,077	1,113	1,148	1,183	1,218	1,253	1,288	1,323	1,358	1,393
		0,55	1,000	1,042	1,078	1,114	1,149	1,184	1,219	1,254	1,289	1,324	1,359	1,394
		0,60	1,000	1,043	1,079	1,115	1,150	1,185	1,220	1,255	1,290	1,325	1,360	1,395
		0,65	1,000	1,044	1,080	1,116	1,151	1,186	1,221	1,256	1,291	1,326	1,361	1,396
		0,70	1,000	1,045	1,081	1,117	1,152	1,187	1,222	1,257	1,292	1,327	1,362	1,397
		0,75	1,000	1,046	1,082	1,118	1,153	1,188	1,223	1,258	1,293	1,328	1,363	1,398
		0,80	1,000	1,047	1,083	1,119	1,154	1,189	1,224	1,259	1,294	1,329	1,364	1,399
		0,85	1,000	1,048	1,084	1,120	1,155	1,190	1,225	1,260	1,295	1,330	1,365	1,400
		0,90	1,000	1,049	1,085	1,121	1,156	1,191	1,226	1,261	1,296	1,331	1,366	1,401
		0,95	1,000	1,050	1,086	1,122	1,157	1,192	1,227	1,262	1,297	1,332	1,367	1,402
		1,00	1,000	1,051	1,087	1,123	1,158	1,193	1,228	1,263	1,298	1,333	1,368	1,403
		1,05	1,000	1,052	1,088	1,124	1,159	1,194	1,229	1,264	1,299	1,334	1,369	1,404
		1,10	1,000	1,053	1,089	1,125	1,160	1,195	1,230	1,265	1,300	1,335	1,370	1,405
		1,15	1,000	1,054	1,090	1,126	1,161	1,196	1,231	1,266	1,301	1,336	1,371	1,406
		1,20	1,000	1,055	1,091	1,127	1,162	1,197	1,232	1,267	1,302	1,337	1,372	1,407
		1,25	1,000	1,056	1,092	1,128	1,163	1,198	1,233	1,268	1,303	1,338	1,373	1,408
		1,30	1,000	1,057	1,093	1,129	1,164	1,199	1,234	1,269	1,304	1,339	1,374	1,409
		1,35	1,000	1,058	1,094	1,130	1,165	1,200	1,235	1,270	1,305	1,340	1,375	1,410
		1,40	1,000	1,059	1,095	1,131	1,166	1,201	1,236	1,271	1,306	1,341	1,376	1,411
		1,45	1,000	1,060	1,096	1,132	1,167	1,202	1,237	1,272	1,307	1,342	1,377	1,412
		1,50	1,000	1,061	1,097	1,133	1,168	1,203	1,238	1,273	1,308	1,343	1,378	1,413
		1,55	1,000	1,062	1,098	1,134	1,169	1,204	1,239	1,274	1,309	1,344	1,379	1,414
		1,60	1,000	1,063	1,099	1,135	1,170	1,205	1,240	1,275	1,310	1,345	1,380	1,415
		1,65	1,000	1,064	1,100	1,136	1,171	1,206	1,241	1,276	1,311	1,346	1,381	1,416
		1,70	1,000	1,065	1,101	1,137	1,172	1,207	1,242	1,277	1,312	1,347	1,382	1,417
		1,75	1,000	1,066	1,102	1,138	1,173	1,208	1,243	1,278	1,313	1,348	1,383	1,418
		1,80	1,000	1,067	1,103	1,139	1,174	1,209	1,244	1,279	1,314	1,349	1,384	1,419
		1,85	1,000	1,068	1,104	1,140	1,175	1,210	1,245	1,280	1,315	1,350	1,385	1,420
		1,90	1,000	1,069	1,105	1,141	1,176	1,211	1,246	1,281	1,316	1,351	1,386	1,421
		1,95	1,000	1,070	1,106	1,142	1,177	1,212	1,247	1,282	1,317	1,352	1,387	1,422
		2,00	1,000	1,071	1,107	1,143	1,178	1,213	1,248	1,283	1,318	1,353	1,388	1,423
		2,05	1,000	1,072	1,108	1,144	1,179	1,214	1,249	1,284	1,319	1,354	1,389	1,424
		2,10	1,000	1,073	1,109	1,145	1,180	1,215	1,250	1,285	1,320	1,355	1,390	1,425
		2,15	1,000	1,074	1,110	1,146	1,181	1,216	1,251	1,286	1,321	1,356	1,391	1,426
		2,20	1,000	1,075	1,111	1,147	1,182	1,217	1,252	1,287	1,322	1,357	1,392	1,427
		2,25	1,000	1,076	1,112	1,148	1,183	1,218	1,253	1,288	1,323	1,358	1,393	1,428
		2,30	1,000	1,077	1,113	1,149	1,184	1,219	1,254	1,289	1,324	1,359	1,394	1,429
		2,35	1,000	1,078	1,114	1,150	1,185	1,220	1,255	1,290	1,325	1,360	1,395	1,430
		2,40	1,000	1,079	1,115	1,151	1,186	1,221	1,256	1,291	1,326	1,361	1,396	1,431
		2,45	1,000	1,080	1,116	1,152	1,187	1,222	1,257	1,292	1,327	1,362	1,397	1,432
		2,50	1,000	1,081	1,117	1,153	1,188	1,223	1,258	1,293	1,328	1,363	1,398	1,433
		2,55	1,000	1,082	1,118	1,154	1,189	1,224	1,259	1,294	1,329	1,364	1,399	1,434
		2,60	1,000	1,083	1,119	1,155	1,190	1,225	1,260	1,295	1,330	1,365	1,400	1,435
		2,65	1,000	1,084	1,120	1,156	1,191	1,226	1,261	1,296	1,331	1,366	1,401	1,436
		2,70	1,000	1,085	1,121	1,157	1,192	1,227	1,262	1,297	1,332	1,367	1,402	1,437
		2,75	1,000	1,086	1,122	1,158	1,193	1,228	1,263	1,298	1,333	1,368	1,403	1,438
		2,80	1,000	1,087	1,123	1,159	1,194	1,229	1,264	1,299	1,334	1,369	1,404	1,439
		2,85	1,000	1,088	1,124	1,160	1,195	1,230	1,265	1,300	1,335	1,370	1,405	1,440
		2,90	1,000	1,089	1,125	1,161	1,196	1,231	1,266	1,301	1,336	1,371	1,406	1,441
		2,95	1,000	1,090	1,126	1,162	1,197	1,232	1,267	1,302	1,337	1,372	1,407	1,442
		3,00	1,000	1,091	1,127	1,163	1,198	1,233	1,268	1,303	1,338	1,373	1,408	1,443
		3,05	1,000	1,092	1,128	1,164	1,199	1,234	1,269	1,304	1,339	1,374	1,409	1,444
		3,10	1,000											

V. TABLES DES VALEURS DE  $\frac{x}{c}$  B POUR LE CALCUL DES PORTÉES.

Valeurs de $\frac{V_1}{r}$		Valeurs de $\frac{V_1}{r}$											
Valeurs de $\frac{V_1}{r}$ (mél.) pour $c = 324,6 \dots$		00,0	41,23	82,46	123,69	164,92	206,15	247,38	288,61	329,84	371,07	412,30	
0,00	00,0	0,000	0,0506	0,1012	0,1518	0,2024	0,2530	0,3036	0,3542	0,4048	0,4554	0,5060	
0,05	21,7	0,000	0,0509	0,1016	0,1522	0,2028	0,2534	0,3040	0,3546	0,4052	0,4558	0,5064	
0,10	43,6	0,000	0,0509	0,1016	0,1522	0,2028	0,2534	0,3040	0,3546	0,4052	0,4558	0,5064	
0,15	65,2	0,000	0,0510	0,1019	0,1530	0,2041	0,2552	0,3063	0,3574	0,4085	0,4596	0,5107	
0,20	86,9	0,000	0,0510	0,1024	0,1534	0,2045	0,2556	0,3067	0,3578	0,4089	0,4600	0,5111	
0,25	108,7	0,000	0,0511	0,1033	0,1549	0,2067	0,2586	0,3105	0,3624	0,4143	0,4662	0,5181	
0,30	130,4	0,000	0,0511	0,1045	0,1603	0,2127	0,2650	0,3173	0,3696	0,4219	0,4742	0,5265	
0,35	152,2	0,000	0,0511	0,1046	0,1606	0,2161	0,2683	0,3205	0,3727	0,4249	0,4771	0,5293	
0,40	173,9	0,000	0,0512	0,1048	0,1610	0,2169	0,2691	0,3213	0,3735	0,4257	0,4779	0,5301	
0,45	195,7	0,000	0,0512	0,1050	0,1613	0,2175	0,2700	0,3225	0,3750	0,4275	0,4799	0,5323	
0,50	217,4	0,000	0,0512	0,1051	0,1615	0,2181	0,2708	0,3235	0,3762	0,4289	0,4816	0,5343	
0,55	239,1	0,000	0,0512	0,1052	0,1618	0,2188	0,2718	0,3248	0,3778	0,4309	0,4839	0,5363	
0,60	260,8	0,000	0,0514	0,1055	0,1626	0,2198	0,2730	0,3261	0,3792	0,4323	0,4853	0,5385	
0,65	282,6	0,000	0,0514	0,1058	0,1634	0,2205	0,2740	0,3270	0,3802	0,4333	0,4863	0,5407	
0,70	304,3	0,000	0,0514	0,1059	0,1634	0,2205	0,2740	0,3270	0,3802	0,4333	0,4863	0,5407	
0,75	326,1	0,000	0,0515	0,1060	0,1636	0,2207	0,2742	0,3272	0,3804	0,4336	0,4866	0,5410	
0,80	347,8	0,000	0,0515	0,1061	0,1638	0,2209	0,2744	0,3274	0,3806	0,4338	0,4868	0,5412	
0,85	369,5	0,000	0,0516	0,1062	0,1640	0,2211	0,2746	0,3276	0,3808	0,4340	0,4870	0,5414	
0,90	391,2	0,000	0,0516	0,1062	0,1641	0,2212	0,2747	0,3277	0,3809	0,4341	0,4871	0,5415	
0,95	413,0	0,000	0,0516	0,1062	0,1641	0,2212	0,2747	0,3277	0,3809	0,4341	0,4871	0,5415	
1,00	434,8	0,000	0,0517	0,1063	0,1643	0,2213	0,2749	0,3279	0,3810	0,4342	0,4872	0,5416	
1,05	456,5	0,000	0,0517	0,1071	0,1653	0,2218	0,2754	0,3284	0,3815	0,4347	0,4877	0,5421	
1,10	478,2	0,000	0,0518	0,1073	0,1657	0,2223	0,2759	0,3289	0,3820	0,4352	0,4882	0,5426	
1,15	500,0	0,000	0,0518	0,1073	0,1657	0,2223	0,2759	0,3289	0,3820	0,4352	0,4882	0,5426	
1,20	521,7	0,000	0,0519	0,1078	0,1675	0,2218	0,2802	0,3294	0,3825	0,4357	0,4887	0,5431	
1,25	543,5	0,000	0,0519	0,1078	0,1680	0,2220	0,2804	0,3296	0,3827	0,4359	0,4889	0,5433	

Valeurs de $\frac{V_1}{r}$		Valeurs de $\frac{V_1}{r}$											
Distances (mél.) pour $c = 324,6 \dots$		41,23	123,69	124,6	445,6	127,4	168,3	472,3	190,7	502,0	215,2	234,4	
0,00	00,0	0,2919	0,1665	0,7404	0,8471	0,8563	0,0786	4,0936	1,1524	1,2433	1,3584	1,3265	
0,05	21,7	0,0000	0,8727	0,7880	0,8963	0,8073	0,9243	0,0784	4,6839	1,3628	1,2603	1,4613	
0,10	43,6	0,6034	0,8789	0,7558	0,8353	0,8109	1,0029	0,0981	4,6830	1,3825	1,2553	1,4613	
0,15	65,2	0,6102	0,5383	0,7923	0,8348	0,8290	1,0407	1,0800	1,2051	1,3050	1,0050	1,6116	
0,20	86,9	0,4434	0,5913	0,7744	0,8158	0,8400	1,0596	1,0424	1,2856	1,3111	1,3776	1,6735	
0,25	108,7	0,8306	0,6981	0,7789	0,8352	0,9344	1,0427	1,1583	1,2560	1,3120	1,3408	1,5694	
0,30	130,4	0,5338	0,7033	0,7668	0,8176	0,9623	1,0538	1,1583	1,2558	1,3662	1,3756	1,6096	
0,35	152,2	0,6340	0,7440	0,7947	0,8303	0,9786	1,0604	1,1450	1,2391	1,3757	1,3838	1,4070	1,6163
0,40	173,9	0,6628	0,7413	0,8027	0,8317	0,9600	1,0400	1,1284	1,2446	1,3917	1,4023	1,4207	1,6050
0,45	195,7	0,6416	0,7394	0,8107	0,8414	0,9644	1,0459	1,2002	1,3009	1,4345	1,4445	1,4704	1,6071
0,50	217,4	0,5070	0,7307	0,8186	0,8411	1,0080	1,0951	1,2461	1,3282	1,4615	1,4685	1,4966	1,6078
0,55	239,1	0,5293	0,7274	0,8360	0,8409	1,0446	1,1332	1,2321	1,3467	1,4667	1,4693	1,5001	1,7331
0,60	260,8	0,5277	0,7444	0,8534	0,8507	1,0512	1,1370	1,2482	1,3634	1,4832	1,4842	1,5150	1,7550
0,65	282,6	0,6658	0,7308	0,8604	0,8403	1,0454	1,1110	1,2445	1,3535	1,4700	1,4724	1,5043	1,7843
0,70	304,3	0,5686	0,7377	0,8317	0,8507	1,0651	1,1030	1,2400	1,3534	1,4719	1,4744	1,5074	1,7895
0,75	326,1	0,5791	0,7424	0,8460	0,8404	1,0671	1,1191	1,2074	1,3523	1,4829	1,4937	1,5258	1,8588
0,80	347,8	0,6746	0,7744	0,8604	0,9709	1,0799	1,1283	1,2441	1,3619	1,4763	1,4783	1,5072	1,8678
0,85	369,5	0,6832	0,7793	0,8769	0,9644	1,0914	1,2077	1,2809	1,4012	1,5098	1,4940	1,5200	1,8670
0,90	391,2	0,6908	0,7832	0,8834	0,9914	1,0956	1,2225	1,2878	1,4114	1,5045	1,4700	1,5066	1,8667
0,95	413,0	0,6963	0,7922	0,8940	1,0048	1,1450	1,2266	1,3649	1,4902	1,5644	1,4764	1,5266	1,8667
1,00	434,8	0,7020	0,7992	0,9096	1,0199	1,1384	1,2454	1,3821	1,5110	1,6075	1,5226	1,6666	1,8666
1,05	456,5	0,7078	0,8064	0,9145	1,0246	1,1406	1,2602	1,3945	1,5174	1,6090	1,5308	1,6713	1,8673
1,10	478,2	0,7183	0,8133	0,9200	1,0324	1,1535	1,2813	1,4170	1,5415	1,6184	1,5404	1,6841	1,8681
1,15	500,0	0,7181	0,8096	0,9289	1,0459	1,1693	1,2963	1,4316	1,5541	1,6181	1,5969	1,6937	1,8679
1,20	521,7	0,7280	0,8070	0,9377	1,0540	1,1794	1,3143	1,4523	1,6027	1,7081	1,6319	1,7105	1,8685
1,25	543,5	0,7306	0,8320	0,9665	1,0840	1,2200	1,3268	1,4702	1,6276	1,7843	1,7058	1,7832	1,8685

**VI. TABLE DES VALEURS DE  $\frac{V_0}{\sqrt{B}}$ , POUR LE CALCUL DES VITESSES INITIALES.**

Valeurs de $\frac{V_0}{C}$ .....		0,00	0,05	0,10	0,15	0,20	0,25	0,30	0,35	0,40	0,45	0,50
Distances $x$ (m.) pour $r = 324,5$ .....		0,00	11,25	22,50	33,75	45,00	56,25	67,50	78,75	89,75	101,00	112,50
Valeurs de $V_0 = \frac{V_0}{C}$  Vitesse pour $r = 434,77$ (mèt. sec.).	0,05	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	0,10	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	0,15	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	0,20	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	0,25	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	0,30	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	0,35	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	0,40	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	0,45	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	0,50	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	0,55	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	0,60	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	0,65	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	0,70	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	0,75	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	0,80	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
Valeurs de $V_0 = \frac{V_0}{C}$  Vitesse pour $r = 434,77$ (mèt. sec.).	0,85	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	0,90	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	0,95	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	1,00	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	1,05	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	1,10	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	1,15	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	1,20	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	1,25	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	1,30	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	1,35	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	1,40	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	1,45	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	1,50	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	1,55	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000

678542









U  
C

BIBLIOTECA  
D  
Printed by Co